

浜岡原子力発電所 敷地ごとに震源を特定して策定する地震動について (補足説明資料③)

(敷地ごとに震源を特定して策定する地震動に係るその他の補足説明)

2022年3月22日

1	地震動の顕著な増幅を	を考慮しない地震動評価	
1	.1 内陸地殻内地震の地	也震動評価(地震動の顕著な増幅を考慮しない)	
	補足説明資料③-01:	地震発生層の設定	•••••p.5~
	補足説明資料③-02:	内陸地殻内地震の検討用地震(地震動の顕著な増幅を考慮しない)の選定における 各震源モデル	•••••p.43~
	補足説明資料③-03:	分岐断層の選定	•••••p.53~
	補足説明資料③-04:	御前崎海脚西部の断層帯による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)の設定(補足)	•••••p.85~
	補足説明資料③-05:	A-17断層による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)の設定 (補足)	•••••p.89~
	補足説明資料③-06:	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(地震動の顕著な 増幅を考慮しない)の設定(補足)	•••••p.106~
	補足説明資料③-07:	内陸地殻内地震のNGA距離減衰式の2014年版による地震動評価結果と2008年版に よる地震動評価結果との比較	•••••p.112~
	補足説明資料③-08:	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の断層モデルを用いた手法によ る地震動評価(補足)	•••••p.117~
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)	
-	補足説明資料③-09:	プレート間地震に関する知見	•••••p.124~
	補足説明資料③-10:	プレート間地震の検討用地震(地震動の顕著な増幅を考慮しない)の選定(補足)	•••••n 183~
	補足説明資料③-11:	プレート問地震の強震動生成域の位置の不確かさを老庸した震源モデル(地震動の顕著	••••• n 203~
		な増幅を考慮しない)の設定(補足)	p.200%
	補足説明資料③-12:	分岐断層の地震時挙動に関する検討	•••••p 226~
			p-220

補足説明資料③-13:プレート間地震の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 ・・・・・p.237~ 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)の設定(補足)

1.2 フレート間地震の地震動計画(地震動の顕有な増幅を予慮しない)(フラさ) 補足説明資料③-14:プレート間地震の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	•••••p.250~
慮しない)の設定(補足) 補足説明資料③-15:連動ケースで用いる御前崎海脚西部の断層帯による地震の断層傾斜角の不確かさを考	•••••p.259~
慮した震源モデル(地震動の顕著な増幅を考慮しない)の設定(補足) 補足説明資料③-16:プレート間地震の破壊伝播速度の影響検討	•••••p.268~
補足説明資料③-17:ノレート間地震の破壊開始点の影響検討及ひ小断層の分割に関する検討 補足説明資料③-18:プレート間地震のfmaxの影響検討 補足説明資料③-10、断層エデルを用いた手はによる地震動評価結用の水平動と公売動の比率の分析	•••••p.277~ •••••p.294~
補足説明資料③-19. 岡暦モデルを用いた子法による地震動評価結果の水平動と超直動の比率の力析 補足説明資料③-20: プレート間地震のNoda et al.(2002)以外の距離減衰式による応答スペクトルに基づく地震 動評価	•••••p.304~
補足説明資料③-21: プレート間地震の連動ケース(地震動の顕著な増幅を考慮しない)の強震動生成域・ア スペリティの寄与の分析	′ •••••p.316∼
1.3 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)	
補足説明資料③-22:フィリピン海プレートで発生した海洋プレート内地震	•••••p.327~
補足説明資料③-23:2009年駿河湾の地震(本震)に関する検討	•••••p.336~
補足説明資料③-24:2004年紀伊半島南東沖の地震(本震)に関する検討	•••••p.352~
補足説明資料③-25:スラブ内地震の短周期地震波の励起特性	•••••p.362~
補足説明資料③-26 : 沈み込んだ海洋プレート内地震の地震規模に関する検討	•••••p 366~

- 補足説明資料③-27:沈み込む海洋プレート内地震の地震規模に関する検討 ・・・・・p.438~
- 補足説明資料③-28:海洋プレート内地震の検討用地震(地震動の顕著な増幅を考慮しない)の選定に関す ・・・・・p.443~ る検討
- 補足説明資料③-29:敷地下方の想定スラブ内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) ・・・・・p.463~の各震源断層パラメータの設定(補足)

1.3 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)(つづき)

- 補足説明資料③-30:敷地下方の想定スラブ内地震の震源モデル(地震動の顕著な増幅を考慮しない)の強 ・・・・・p.525~ 震動生成域から敷地に到達する地震波の重なりの確認
- 補足説明資料③-32:敷地下方の想定スラブ内地震の断層傾斜角の不確かさを考慮した震源モデル(地震動 ・・・・・p.534~の顕著な増幅を考慮しない)の設定(補足)
- 補足説明資料③-33:敷地下方の想定スラブ内地震の短周期レベルの不確かさを考慮した震源モデル(地震動・・・・・p.541~の顕著な増幅を考慮しない)の応答スペクトルに基づく地震動評価で用いる距離減衰式
- 補足説明資料③-34:敷地下方の想定スラブ内地震の統計的グリーン関数法と経験的グリーン関数法の地震動 ・・・・・p.544~ 評価結果の比較
- 補足説明資料③-35:御前崎沖の想定沈み込む海洋プレート内地震の基本震源モデル(地震動の顕著な増幅 ・・・・・p.547~ を考慮しない)の設定(補足)

2 地震動の顕著な増幅を考慮する地震動評価

- 補足説明資料③-36:御前崎海脚西部の断層帯による地震の基本震源モデル(地震動の顕著な増幅を考 ・・・・・p.559~ 慮)のアスペリティの妥当性確認
- 補足説明資料③-37:御前崎海脚西部の断層帯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・・・・・p.562~ (地震動の顕著な増幅を考慮)に関する検討
- 補足説明資料③-38: プレート間地震の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・・・・・p.575~ な増幅を考慮)の設定(補足)
- 補足説明資料③-39: プレート間地震の連動ケース(地震動の顕著な増幅を考慮)の強震動生成域・アスペリ ・・・・・p.590~ ティの寄与の分析
- 補足説明資料③-40:敷地下方の想定スラブ内地震の基本震源モデル(地震動の顕著な増幅を考慮)の設定 ・・・・・p.599~ (補足)

2 地震動の顕著な増幅を考慮する地震動評価(つづき)

補足説明資料③-42:「増幅方向」に位置する背景領域の小断層にも増幅係数を乗じる海洋プレート内地震の ・・・・・p.668~ 地震動評価 補足説明資料③-01 地震発生層の設定

地震発生層

(震源モデルの設定方針と地震発生層)

○内陸地殻内地震の地震動評価にあたって、震源モデルを設定する。

 ○敷地から概ね半径30km以内及び海域の活断層(敷地周辺の活断層)については、地震発生層に関する詳細なデータ(速度構造、 微小地震、プレート境界面、コンラッド面及びキュリー点深度)による検討結果を踏まえて地震発生層を設定し、震源モデルを設定する。
 ○敷地周辺以外の活断層については、地震調査委員会が長期評価を行っている主要活断層帯や過去に規模の大きな地震が発生した 活断層等を対象とし、地震調査委員会等で検討がなされているため、それらの知見に基づき震源モデルを設定する。

⇒以降では、敷地周辺の活断層の震源モデルを設定するため、これらの活断層の分布範囲における地震発生層を検討する。



①根古屋海脚東縁・石花海堆東縁の断層帯、②石花海海盆 内西部の断層帯、③石花海海盆内東部の断層帯、④御前崎 海脚東部の断層帯・牧ノ原南稜の断層、⑤F-12断層、⑥御前 崎海脚西部の断層帯、⑦東海断層系、⑧小台場断層系、⑨ A-4断層、⑩A-5・A-18断層、⑪A-17断層、⑫A-6断層、⑬A-41断層、⑭天竜海底谷に沿う断層、⑮遠州断層系、⑯F-16断 層、⑰渥美半島沖の断層、⑱杉沢付近のリニアメント・変位地 形、⑲大島付近のリニアメント・変位地形、⑳濃尾断層帯、㉒中 央構造線北端部、㉒伊那谷断層帯、㉓糸魚川-静岡構造線 活断層帯、㉒富士川河口断層帯、㉓身延断層、㉓石廊崎断 層、㉒深溝断層、⑳北伊豆断層帯、㉒稲取断層帯

> 動地から概ね半径30km以内及び海域の活断層 (敷地周辺の活断層)

> 地震調査委員会が長期評価を行っている主要活
> 断層帯や過去に規模の大きな地震が発生した活
> 断層等(敷地周辺以外の活断層)

<活断層の分布状況(活断層評価結果)>

①地震発生層上端深さの設定に関する知見

- 地震調査委員会(2020)の強震動予測レシピ(以下、「強震動予測レシピ(2020)」という。)、Ito(1999)、伊藤・中村(1998)によると、微小地震分布や微小地震分布から算出されるD10%は、地震発生層上端深さの目安になると考えられる。
- ○入倉・三宅(2001)、伊藤(2008)、伊藤・他(2007)、廣瀬・伊藤(2006)から、地震発生層の速度構造は、Vp6km/s層(Vp=5.8~6.4km/s程度)が目安 になると考えられる。



- ○西南日本は、地震地体構造区分として、島弧内帯、島弧外帯及び海溝陸側大陸斜面に分類され、敷地周辺の活断層は海溝陸側大陸斜面に分布する。
 ○速度構造と微小地震分布との比較から、海溝陸側大陸斜面では、島弧内帯及び島弧外帯に比べて、厚い堆積層とプレート境界面の沈み込みによって、地震が発生するVp6km/s層(地震発生層の幅)が薄くなっている。また、大局的には、海溝陸側大陸斜面においても、島弧内帯及び島弧外帯と同様に、
 Vp6km/s層が地震発生層の目安になると考えられる。
- ただし、敷地周辺で実施した屈折法地震探査による速度構造と微小地震との比較から、この範囲において、地震は局所的に発生しているものの、信頼性が 確認された速度構造の範囲が狭く、既往論文の検討のように、速度構造と微小地震分布との関係を検討することは困難である。

③敷地周辺の活断層の分布範囲における地震発生層上端深さの設定

- 敷地周辺の活断層の分布範囲において、地震発生層上端深さは微小地震分布から検討することとし、Double Difference Tomography法(Zhang and Thurber(2003)、以下、「DD法」という。)により震源決定精度を向上した微小地震分布に基づき、気象庁一元化震源による微小地震分布も踏まえて設定する。
- 敷地周辺で発生した微小地震について、DD法による再決定震源の微小地震分布に基づき算出したD10%は10.3~10.5kmであり、気象庁一元化震源の 微小地震分布に基づき算出したD10%は8.7~8.9kmである。
- 敷地の近傍(敷地を中心に20km四方)で発生した微小地震分布(想定震源断層面の分布を含む)において、DD法による再決定震源では、そのほとん どが深さ10km以深に位置し、ごく一部で深さ10km以浅に位置しており、気象庁一元化震源では、そのほとんどが深さ8km以深に位置し、ごく一部で深さ 8km以浅に位置している。
- ⇒ 敷地周辺及び敷地の近傍(敷地を中心に20km四方)の微小地震分布において、微小地震のほとんどが深さ8km以深で発生しているが、敷地の近 傍(敷地を中心に20km四方)のごく一部の微小地震が深さ8km以浅で発生していることから、これらの地震を包絡し、敷地直下における速度構造の 層境界(地震基盤面に対応)がある深さ5kmを地震発生層上端深さとする。

<<p><補定説明資料③-01 地震発生層の設定> 地震発生層上端深さの設定 (①地震発生層上端深さの設定に関する知見(微小地震))



○微小地震分布や微小地震分布から算出されるD10%が、地震発生層上端深さの目安になると考えられる。

第992回

資料1-6 p.8再揭



: 微小地震の浅さ限界HsはP波速度5.8~5.9km/sの層の上限と良い相関がある。

<伊藤(2008)>

:地殻内の上限については、Sholz(1998)の考えでは安定すべり 領域として解釈できる。表層付近は堆積層など物性的に違った 層があるのが一般的であり、温度の効果だけでなく、圧力の効果 も大きい。したがって、物性との関連がより重要になる。いわゆる P波速度が約6.0km/sとなる6km/s層で地震が発生し始める。

<伊藤・他(2007)>

: 近畿地方北部の地震発生層の上下に速度境界層が存在し、 地震波速度が5.8~6.3km/sの層に集中することが分かった。近 畿地方北部で実施された他の測線でも、地震活動は6km/sの 層に集中する。

<廣瀬・伊藤(2006)>

:浅い地殻内で発生する微小地震は、P波速度が5.8~6.4km/sの層に集中しており、その上下には地震波速度境界が存在する。



Fig. 9 P-wave velocity structure for the. Numerals show P-wave velocities in km/s. Parentheses show assumed velocity value. Small black and red dots (about 35-40km deep) show earthquakes and low-frequency earthquakes, respectively after Hirose and Ito (2007).

(伊藤・他(2007)による)

○上記の知見から、地震発生層の速度構造は、Vp6km/s層(Vp=5.8~6.4km/s程度)が目安となると考えられる。

○以降では、日本海側から太平洋側にかけて、島弧内帯、島弧外帯、海溝陸側大陸斜面における速度構造(Vp6km/s 層)の特徴を整理し、敷地周辺を含めて、速度構造と微小地震分布との関係を検討する。

<補足説明資料③-01 地震発生層の設定>

地震発生層上端深さの設定

第992回 資料1-6 p.10再掲

(②速度構造と微小地震との関係に関する検討(西南日本の地震地体構造区分と地質構造))

- ○垣見・他(2003)では、日本列島とその周辺海域を、地殻内 地震の規模の地域差を重視し、併せて地震の頻度や発震機 構とも調和のとれた区分として、海溝陸側大陸斜面、島弧外 帯、島弧内帯、縁海側大陸斜面に区分している。ここで、西 南日本の島弧外帯と島弧内帯は、中央構造線を境に区分 している。
- ○この地震地体構造区分によると、敷地周辺の活断層は、海 溝陸側大陸斜面に分布している。
- ○産業技術総合研究所HPによれば、海溝陸側大陸斜面は、 トラフ軸側から新第三紀以降の付加体、白亜紀~古第三紀 の付加体で構成される。



<補定説明資料③-01 地震発生層の設定> 地震発生層上端深さの設定 (②速度構造と微小地震との関係に関する検討(伊藤・他(2007)及び廣瀬・伊藤(2006)))

○伊藤・他(2007)は、近畿地方における地震発生層と速度構造の対応を検討した知見であり、近畿地方北部の地震発生層の上下に速度境界層が存在し、地震波速度が5.8~6.3km/sの層に集中するとしている。
 ○廣瀬・伊藤(2006)も同様に、近畿地方における地震発生層と速度構造の対応を検討した知見であり、浅い地殻内で発生する微小地震は、P波速度が5.8~6.4km/sの層に集中しており、その上下には地震波速度境界が存在するとしている。
 ○これらの知見では、P波速度構造と微小地震分布の重ね描きに基づき地震発生層上端深さに対応するP波速度が検討されているが、このP波速度より遅い速度層においても若干ではあるが、地震の発生は認められる。
 ○これらの測線は、垣見・他(2003)の地震地体構造区分のうち、主に島弧内帯及び島弧外帯である内陸部に位置している。
 ⇒伊藤・他(2007)及び廣瀬・伊藤(2006)におけるVp6km/s層(Vp=5.8~6.4km/s程度)は、島弧内帯及び島弧外帯における地震発生層の速度構造であり、上部地殻に相当するものと考えられる。



※垣見・他(2003)に基づく。







○中部地方と同様、島弧内帯から島弧外帯にかけて、Vp6km/s層(Vp=5.8~6.4km/s 程度)上面は深さ5km程度に分布しているが、島弧外帯からトラフ軸に近づくほど Vp6km/s層上面の深さは深くなり、厚い堆積層とプレート境界面の沈み込みによって、 海溝陸側大陸斜面においてVp6km/s層は薄くなっている。



⁽岩崎・佐藤(2009)に敷地位置・測線位置を加筆) 島弧内帯* 島弧外帯 海溝陸側大陸斜面※ DISTANCE (km) No S 120 160 180 40 60 140 SE Outer rida Deformation from 0 0 5.5 5.4 5.4 5.5 Site110 3 6.0 5.8 5 6.2 5.8 6.0 6.0 Depth (km) 05 01 10 7 6.2 6.3 (15 (W Y) 20 15 8 6.5 6.3 6.3 6.5 6.5 内閣府(2012)のプレート境界面 DEPTH 25 6.8 1 5 2 0 2 5 3 0 3 5 4 0 4 5 5 0 5 5 6 0 6 5 7 0 7 5 8 0 8 RR *6.8 *7.0 30 30 150 100 50 *8.0 35 *8.0 Distance (km) 40 45 50 <近畿地方のP波速度構造(廣瀬・伊藤(2006)及びNakanishi et al.(2008)に地震地体構造区分・プレート境界面を重ね描き)> ※垣見・他(2003)に基づく。



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

<<p><補定説明資料③-01 地震発生層の設定> 地震発生層上端深さの設定 (②速度構造と微小地震との関係に関する検討(西南日本における速度構造と震源鉛直分布との関係))

○ Kodaira et al.(2004)によるP波速度構造(測線名:TKY-1)と地震の震源鉛直分布との関係によると、島弧内帯〜島弧外帯にかけては、 Vp6km/s層と地震分布は対応しており、島弧外帯〜海溝陸側大陸斜面にかけては、Vp6km/s層が深くなるにつれ、地震分布も深くなっており、 両者は対応しているが、トラフ軸に近づくほど地震数は少なくなっている。



<<p><補定説明資料③-01 地震発生層の設定>
地震発生層上端深さの設定
(②速度構造と微小地震との関係に関する検討(西南日本における速度構造と震源鉛直分布との関係))

○Ito et al.(2008)、Kurashimo et al.(2003)及びKodaira et al.(2002)によるP波速度構造と地震の震源鉛直分布との 関係によると、島弧内帯〜島弧外帯にかけては、Vp6km/s層と地震分布は対応しており、島弧外帯〜海溝陸側大陸 斜面にかけては、Vp6km/s層が深くなるにつれ、地震分布も深くなっており、両者は対応しているが、トラフ軸に近づくほど 地震数は少なくなっている。



○大局的には、海溝陸側大陸斜面においても、島弧内帯及び島弧外帯と同様に、Vp6km/s層が地震発生層の目安 になると考えられる。

<補足説明資料③-01 地震発生層の設定> 地震発生層上端深さの設定 (②速度構造と微小地震との関係に関する検討(屈折法地震探査によるP波速度構造(Line1,3,5,8)と震源鉛直分布との関係))

○前述のとおり、大局的には、島弧内帯及び島弧外帯と同様に、敷地周辺の活断層が分布する海溝陸側大陸斜面においても、Vp6km/s層が 地震発生層の目安になると考えられる。

○ ただし、敷地周辺で実施した屈折法地震探査によるP波速度構造(Line1,3,5,8)とDD法により震源再決定を行った震源鉛直分布(測線 から±10km)との比較によると、地震は局所的に発生しているものの、信頼性が確認された速度構造の範囲(マスキングがない範囲)が狭く、 既往論文(伊藤・他(2007)及び廣瀬・伊藤(2006))の検討のように、速度構造と微小地震分布との関係を検討することは困難である。



第992回

資料1-6 p.17再揭

<補定説明資料③-01地震発生層の設定> 地震発生層上端深さの設定

(③敷地周辺の活断層の分布範囲における地震発生層上端深さの設定(気象庁一元化震源とDD法による再決定震源))

○地震発生層上端深さを微小地震分布に基づき設定するにあたり、気象庁一元化震源とDD法による再決定震源の特徴に ついて整理する。

	気象庁一元化震源	DD法による再決定震源
概要	 ○気象庁がデータ処理センターとして、関係機関(気象 庁、大学、防災科学研究所等)から観測データを収 集し、一元的に震源決定の処理を行う。 ○島弧内帯及び島弧外帯の平均的な一次元速度構 造(JMA2001)を一律で使用している。 	 ○通常の地震波トモグラフィー法で用いる絶対走時デー タに加え、近接して発生する地震ペア間の走時差デー タも用い、速度構造を可変パラメータとして各震源の走 時差が最小になるよう震源位置が決定される。
長所	 日本全国の広範囲にわたる公開データであり、広く研究で用いられている。 大学関係機関の臨時観測により求められた精密な震源との比較に基づく検証(上野・他(2002))から、 一次元速度構造(JMA2001)と比較的速度構造が近いと考えられる地域で発生した地震については、 精度が確保されている。 	 ○絶対走時データに加え、近接地震の走時差データも 用いることで、位置精度の高い震源を決定することがで きる(弘瀬・他(2007))。 ○速度構造を可変パラメータとしてイタレーション解析が 行われるため、解析対象範囲の速度構造の地域性が 考慮された震源位置が決定される。
短所	 ○日本付近の地殻、マントルの速度構造は不均質であり、統一的な走時表、震源決定法を当てはめるのには限界がある(上野・他(2002))。 ○震源計算には全国一律の速度構造を用いているため、実際の速度構造を適切に反映していない地域がある(地震調査委員会(2014b))。 	○絶対走時データに加え、近接地震の走時差データも 用いるため、取り扱うデータ量が膨大であり、イタレー ション解析で誤差が小さくなるまでの繰り返し計算等に 時間を要する。

<気象庁一元化震源とDD法による微小地震分布の震源決定手法との比較>

<補足説明資料③-01 地震発生層の設定>
地震発生層上端深さの設定
(③敷地周辺の活断層の分布範囲における地震発生層上端深さの設定(気象庁一元化震源とDD法による再決定震源))

 ○気象庁が全国一律で震源決定に用いている一次元速度構造に関して、P波速度構造については、爆破地震動研究グループ (RGES)が1979年~1992年に行った人工地震観測を用いて、S波速度構造については、1997年10月~1999年12月までの期 間に内陸で深さ15km以浅で発生したM4以上の自然地震を用いて求められている(上野・他(2002))。
 ○これらの人工地震観測の実施箇所や自然地震の発生箇所は、島弧内帯及び島弧外帯(垣見・他(2003)による)にあたり、気象 庁が震源決定に用いている一次元速度構造は、島弧内帯及び島弧外帯における平均的な速度構造となっている。
 ○一方、敷地周辺の活断層は、海溝陸側大陸斜面に分布しており、上記の島弧内帯及び島弧外帯とは地震地体構造区分が異なる。



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



○前述のとおり、気象庁が震源決定に用いている一次元速度構造は、島弧内帯及び島弧外帯における平均的な速度 構造となっており、敷地周辺の活断層の分布範囲において、当社が敷地から概ね半径30kmで実施した屈折法地震探 査による敷地直下(Line3とLine8の交点)のP波速度構造と大きく異なっている。



<気象庁が震源決定に用いている一元化P波速度構造と敷地直下におけるP波速度構造との比較> (上野・他(2002)に図の説明を加筆、敷地直下におけるP波速度構造を重ね描き)

<補足説明資料③-01 地震発生層の設定> 地震発生層上端深さの設定 (③敷地周辺の活断層の分布範囲における地震発生層上端深さの設定(気象庁一元化震源とDD法による再決定震源))

○気象庁一元化震源とDD法による再決定震源の微小地震分布との比較によると、陸域で発生した地震に比べ海域で 発生した地震で両者の震源位置の差が認められる傾向があり、観測記録に対する各震源の走時差のRMS[※]値は、気 象庁一元化震源が1.07であるのに対し、当社がDD法により再決定した震源が0.11であり、微小地震分布の震源決定 精度が向上している。



<補足説明資料③-01 地震発生層の設定> 地震発生層上端深さの設定 (③敷地周辺の活断層の分布範囲における地震発生層上端深さの設定(気象庁一元化震源とDD法による再決定震源))

○ 弘瀬・他(2007)では、当社と同様に、気象庁一元化震源にDD法(Zhang and Thurber(2003))を適用し、南海トラフ沿いで、主に陸側で 発生した地震を対象に震源再決定を行っており、各領域におけるRMS[※]値は再決定前に比べて小さくなり、震源決定精度が向上している。



Ρ

S

0.12→0.09

0.23→0.13

RMS residuals of travel

times (s)



<解析対象地震> (弘瀬・他(2007)による)

0.12→0.10

 $0.23 \rightarrow 0.15$

0.14→0.11

0.28→0.18

	а	b	с	d	е
	16,573	15,619	13,960	12,598	15,323
	198	151	98	74	116
Р	352,918	325,147	270,216	203,553	317,328
S	344,848	327,204	262,814	210,394	308,111
l P	3,624,536	3,267,728	3,011,370	2,195,998	2,948,660
S	3,580,950	3,229,343	2,836,181	2,329,858	2,996,051
	P S I P S	a 16,573 198 P 352,918 S 344,848 I P 3,624,536 S 3,580,950	a b 16,573 15,619 198 151 P 352,918 325,147 S 344,848 327,204 I P 3,624,536 3,267,728 S 3,580,950 3,229,343	a b c 16,573 15,619 13,960 198 151 98 P 352,918 325,147 270,216 S 344,848 327,204 262,814 P 3,624,536 3,267,728 3,011,370 S 3,580,950 3,229,343 2,836,181	a b c d 16,573 15,619 13,960 12,598 198 151 98 74 P 352,918 325,147 270,216 203,553 S 344,848 327,204 262,814 210,394 I P 3,624,536 3,267,728 3,011,370 2,195,998 S 3,580,950 3,229,343 2,836,181 2,329,858

<対象地震及び再決定結果> (弘瀬・他(2007)に赤四角を加筆)

0.10→0.07

0.21→0.11

0.10→0.06

0.21→0.11

気象庁一元化震源とDD法による再決定震源

○敷地周辺の活断層は海溝陸側大陸斜面に分布しており、その分布範囲における速度構造は、気象庁が震源決定に用いている一次元速度構造(島弧内帯及び島弧外帯の平均的な速度構造)と異なっており、DD 法により震源を再決定することで、震源決定精度が向上することを確認した。



地震発生層上端深さの設定方針

○地震発生層上端深さは、DD法により震源決定精度を向上した微小地震分布に基づき設定する。また、気象庁一元化震源は日本全国の広範囲にわたる公開データであり、広く研究で用いられていることから、気象庁一元化震源の微小地震分布も踏まえて、微小地震に基づく地震発生層上端深さを設定する。
 ○第570回審査会合では、敷地周辺において、DD法により震源決定精度を向上した微小地震分布によるD10%(10.3~10.5km)に基づき、気象庁一元化震源の微小地震分布によるD10%(8.7~8.9km)も踏まえ、地震発生層上端深さを8kmに設定した。今回は、これらの微小地震分布によるD10%に加え、コメントを受けて、敷地の近傍(敷地を中心に20km四方)で発生した地震の微小地震分布も踏まえて、地震発生層上端深さを設定する。

第992回 資料1-6 p.23再掲

<<p><補定説明資料③-01 地震発生層の設定> 地震発生層上端深さの設定 (③敷地周辺の活断層の分布範囲における地震発生層上端深さの設定(設定方針))



第992回

資料1-6 p.24再揭

<補定説明資料③-01 地震発生層の設定> 地震発生層上端深さの設定

(③敷地周辺の活断層の分布範囲における地震発生層上端深さの設定(D10%(領域①:敷地から半径30km以内)))

○敷地から半径30km以内(領域①)を対象として、DD法による再決定震源の微小地震分布に基づき算出した D10%^{※1,2}は10.4kmであり、気象庁一元化震源の微小地震分布に基づき算出したD10%^{※1,2}は8.9kmである。

※1 D10%は、内閣府(2012)のプレート境界面より浅部で発生した内陸地殻内地震を対象に算出。 ※2 D10%の算出に使用した地震の個数は、DD法による再決定震源で355個、気象庁一元化震源で358個。



(観測分析期間:1997年10月~2015年12月)

第992回 資料1-6 p.25再掲

<<p><補定説明資料③-01 地震発生層の設定> 地震発生層上端深さの設定

(③敷地周辺の活断層の分布範囲における地震発生層上端深さの設定(D10%(領域②:敷地から概ね半径30kmで実施した屈折法地震探査(Line1,3,5,8測線)において信頼性が確認された速度構造の範囲)))

○敷地から概ね半径30kmで実施した屈折法地震探査(Line1,3,5,8測線)において信頼性が確認された速度構造の 範囲(領域②)を対象として、DD法による再決定震源の微小地震分布に基づき算出したD10%^{※1,2}は10.3kmであ り、気象庁一元化震源の微小地震分布に基づき算出したD10%^{※1,2}は8.9kmである。

※1 D10%は、内閣府(2012)のプレート境界面より浅部で発生した内陸地殻内地震について、各測線(Line1,3,5,8)から±10kmの範囲を対象に算出。 ※2 D10%の算出に使用した地震の個数は、DD法による再決定震源で127個、気象庁一元化震源で129個。 Line8



<屈折法地震探査によるP波速度構造(Line1,3,5,8)と震源鉛直分布> (観測分析期間:1997年10月~2015年12月)

<<p><補定説明資料③-01 地震発生層の設定> 地震発生層上端深さの設定

(③敷地周辺の活断層の分布範囲における地震発生層上端深さの設定(D10%(領域③:トラフ軸までの海域を含む広域(敷地から半径30km含む))))



第992回

資料1-6 p.27再掲

<補E説明資料③-01 地震発生層の設定> 地震発生層上端深さの設定

(③敷地周辺の活断層の分布範囲における地震発生層上端深さの設定(敷地の近傍(敷地を中心に20km四方)における地震に関する検討))

 ○敷地の近傍(敷地を中心に20km四方)の微小地震分布を踏まえ、地震発生層上端深さを検討する。
 ○これら微小地震分布の深さについて、DD法による再決定震源はそのほとんどが深さ10km以深(前述のD10%に概ね対応)に位置している。また、気象庁一元化震源はそのほとんどが深さ8km以深 (前述のD10%に概ね対応)に位置し、ごく一部で深さ8km以浅に位置している。



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

第992回

資料1-6 p.28再揭

<補定説明資料③-01 地震発生層の設定> 地震発生層上端深さの設定

(③敷地周辺の活断層の分布範囲における地震発生層上端深さの設定(敷地の近傍(敷地を中心に20km四方)における地震に関する検討))

次に、敷地の近傍(敷地を中心に20km四方)の微小地震について、震源断層面の拡がりを考慮して、地震発生層上端深さを検討する。
 具体的には、武村(1990)及びSomerville et al.(1999)*を用いて、地震規模Mjから地震モーメントMoを介して震源断層面積Sを算定して震源断層面を設定し、DD法による再決定震源又は気象庁一元化震源の深さを保守的に震源断層面の下端とする。
 前ページの検討結果と同様、DD法による再決定震源について、そのほとんどが深さ10km以深(前述のD10%に概ね対応)に位置し、ごく一部で深さ10km以浅に位置している。また、気象庁一元化震源について、そのほとんどが深さ8km以深(前述のD10%に概ね対応)に位置し、ごく一部で深さ8km以浅に位置している。

※ 強震動予測レシピ(2020)では、震源断層面積Sと地震モーメントM₀の関係式について、Mj7.0に相当するM₀=7.5×10¹⁸Nm未満ではSomerville et al.(1999)を用いることとされており、検討対象範囲で発生した地震の規模はでMj5.0未満であるため、S-M₀関係式にはSomerville et al.(1999)を用いた。



[・]敷地を中心に20km四方で発生した地震の最大規模はMj4.3(2015年9月1日、深さ10km で発生)であり、気象庁(2015b)によれば発震機構は南北方向に張力軸を持つ型とされている。

<補E説明資料③-01 地震発生層の設定> 地震発生層上端深さの設定 (③敷地周辺の活断層の分布範囲における地震発生層上端深さの設定(まとめ))

【地震発生層上端深さの設定】

- ○敷地周辺で発生した微小地震について、DD法による再決定震源の微小地震分布に基づき算出したD10%は10.3~10.5kmであり、 気象庁一元化震源の微小地震分布に基づき算出したD10%は8.7~8.9kmである。
- ○敷地の近傍(敷地を中心に20km四方)で発生した微小地震分布(想定震源断層面の分布を含む)において、DD法による再決 定震源では、そのほとんどが深さ10km以深に位置し、ごく一部で深さ10km以浅に位置しており、気象庁一元化震源では、そのほとんど が深さ8km以深に位置し、ごく一部で深さ8km以浅に位置している。
- ⇒敷地周辺及び敷地の近傍(敷地を中心に20km四方)の微小地震分布において、微小地震のほとんどが深さ8km以深で発生しているが、敷地の近傍(敷地を中心に20km四方)のごく一部の微小地震が深さ8km以浅で発生していることから、これらの地震を包絡し、敷地直下における速度構造の層境界(地震基盤面に対応)がある深さ5kmを地震発生層上端深さとする。

・敷地周辺の活断層の分布範囲において得られた各測線の速度構造を対象に、地震発生層上端深さ5kmのP波速度を確認した結果は次ページ以降参照。

地震発生層上端に関する知見		深さ]	速度(km/s) 4 6 8	
		DD法による 再決定震源	気象庁 一元化震源	0 地震	発生層上端	地震基盤面
敷地周辺	D10% (領域①:敷地から半径30km以内)	10.4km	8.9km	-5	⊽	
	D10% (領域②:敷地から概ね半径30kmで実施した 屈折法地震探査(Line1,3,5,8測線)に おいて信頼性が確認された速度構造の範囲)	10.3km	8.9km	-10 (単文) 「単文) 「単文」 一15		
	D10% (領域③:トラフ軸までの海域を含む広域 (敷地から半径30km含む))	10.5km	8.7km	-20		
敷地の近傍	微小地震分布 (敷地を中心に20km四方)	概ね深さ10km以深 (ごく一部で深さ 10km以浅)	概ね深さ8km以深 (ごく一部で深さ 8km以浅)	 	 く地震発生 敷地直下の速度	三層上端深さと 度構造との関係>
	地震発生層上端深さの設定	5km				

第992回

資料1-6 p.30再揭

<<p><補E説明資料③-01地震発生層の設定> 地震発生層上端深さにおける各測線のP波速度 (屈折法地震探査測線の分布)

○敷地周辺の活断層の分布範囲にお いて、地震発生層上端深さは、DD 法による再決定震源の微小地震分 布によるD10%(10.3~10.5km) 及び気象庁一元化震源の微小地震 分布によるD10%(8.7~8.9km) に加え、コメントを受けて、敷地近傍 で発生した地震の微小地震分布も 踏まえて、5kmとして設定した。

○以降では、参考として、敷地周辺の 活断層の分布範囲において、各測線 で得られた速度構造を対象に、微小 地震分布に基づき設定した地震発 生層上端深さ5kmのP波速度を算出 し、地震発生層の目安とされる Vp6km/s層(Vp=5.8~6.4km/s程 度)との関係を検討する。



第992回

資料1-6 p.31再揭

<<p><補E説明資料③-01 地震発生層の設定> 地震発生層上端深さにおける各測線のP波速度 (敷地直下の速度構造)

○敷地から概ね半径30kmで実施した屈折法地震探査による敷地直下(Line3とLine8の交点)のP波速度構造によると、 地震発生層上端深さ5kmのP波速度は4.6km/sとなっている。



<<p><補E説明資料③-01 地震発生層の設定> 地震発生層上端深さにおける各測線のP波速度 (屈折法地震探査(Line1,3,5,8測線)による速度構造)

○敷地から概ね半径30kmで実施した屈折法地震探査(Line1,3,5,8測線)によるP波速度構造によると、地震発生層 上端深さ5kmのP波速度は3.4~5.3km/sとなっている。



第992回

資料1-6 p.33再揭

<<p><補E説明資料③-01 地震発生層の設定> 地震発生層上端深さにおける各測線のP波速度 (屈折法地震探査(既往論文)による速度構造)





Copyright © Chubu Electric Power Co., Inc. All rights reserved.
<補E説明資料③-01 地震発生層の設定> 地震発生層上端深さにおける各測線のP波速度 (地震発生層上端深さと速度構造との関係(まとめ))

こおいて実施された屈折法地震探査によるP波速度構造によると 地震発生層上端

○敷地周辺の活断層の分布範囲において実施された屈折法地震探査によるP波速度構造によると、地震発生層上端 深さ5kmのP波速度は、2.7~5.6km/sであり、地震発生層の目安とされるVp6km/s層(Vp=5.8~6.4km/s程度)よ り遅くなっていることを確認した。

測線	深さ5kmにおけるVp
敷地直下	4.6km/s
Line1	3.7~5.2km/s
Line3	3.4~4.9km/s
Line5	4.7~5.3km/s
Line8	3.8~5.1km/s
Nakanishi et al.(1998)(北東-南西測線)	3.8~5.0km/s
Nakanishi et al.(2002a)(東北東 – 西南西測線)	4.2~5.0km/s
Nakanishi et al.(1998)(北北西 – 南南東測線)	2.7~5.0km/s
東京大学地震研究所(2008)	3.5∼5.0km/s
Nakanishi et al.(2002a)(北北西 – 南南東測線)	3.1∼4.9km/s
東京大学地震研究所(2007)	3.0~5.4km/s
Nakanishi et al.(2002b)	3.0~5.6km/s
Nakanishi et al.(2008)	3.0~5.4km/s
全測線	2.7~5.6km/s

<各屈折法地震探査測線における深さ5kmのVp>

第992回

資料1-6 p.36再掲





 ○浜岡原子力発電所が位置する東海域から日向灘域にかけて、南海トラフからフィリピン海プレートが沈み込んでおり、プレート境界面は、 トラフ軸から離れるほど深くなっている。
 ○内閣府(2012)の「南海トラフの巨大地震モデル検討会」では、プレート境界面の形状に関する知見や深部低周波地震の震源分布に 基づき、プレート境界面を設定しており、内閣府(2012)によるプレート境界面は最新の科学的・技術的知見である。



<補定説明資料③-01 地震発生層の設定> 敷地周辺の活断層の分布範囲における地震発生層下端深さの設定 (地震発生層下端に関する知見(プレート境界面(妥当性確認)))

○ 敷地周辺で発生した地震について、DD法による再決定震源の鉛直分布によると、内閣府(2012)によるプレート境界面に沿って発生しており、 敷地周辺の地震発生状況と内閣府(2012)によるプレート境界面との関係は整合的である。 ○また、プレート境界面とスラブ内地震との間には空白域が認められるが、これは次ページに示すHirose et al.(2008)による傾向と整合的である。 136°E 140°E 137°E 138°E 139°E NW SE 0 37°N 10 20 30 40 50 空白域 M5 M4 スラブ内の地震 MЗ M2 60 M1 2 36°N 70 -50 50 -150 -100 0 100 距離 (km) #93° 敷地 NW SE 0 10 35°N 20 30 40 50 空白垣 M5 \cap M4 28°& 浜岡原子力発電所 スラブ内の地震 M3 M2 60 M1 70 -100 -50 50 -150 0 100 Ο 34°N Þ 距離 (km) ٥ 3 NW SE 0 10 O M5 20 30 40 50 M4 空白域 0 33°N M5 ΜЗ M4 M2 スラブ内の地震 ΜЗ 100 km M2 M1 (3) 60 M1 70 50 -100 -50 0 100 -150 : 内閣府(2012)のプレート境界面 距離 (km) <敷地周辺の震央分布(観測分析期間:1997年10月~2015年12月)><敷地周辺の震源鉛直分布(観測分析期間:1997年10月~2015年12月)>

第992回

資料1-6 p.38再揭

<補定説明資料③-01 地震発生層の設定> 敷地周辺の活断層の分布範囲における地震発生層下端深さの設定 (地震発生層下端に関する知見(プレート境界面(妥当性確認)))



 ○ Hirose et al.(2008)では、気象庁一元化震源カタログの検測値(解析期間1997年10月~2005年12月)を用いて、 DD法により東海地方から九州南部にかけての3次元地震波速度構造を推定し、同時に震源再決定を行っている。
 ○また、震源再決定されたスラブ内の地震活動の直上には、スラブ地殻に対応し、プレートの沈み込む方向に傾斜した厚さ 数kmの低Vs・高Vp/Vs層が存在しており、この層の上端がプレート境界と推定されるとして、フィリピン海プレートの形状を 明らかにしている。

○スラブ地殻に対応する低Vs・高Vp/Vs層では、地震がほとんど発生していない。

⇒Hirose et al.(2008)においても、プレート境界面とスラブ内地震との間には空白域が認められる。



<補E説明資料③-01地震発生層の設定> 敷地周辺の活断層の分布範囲における地震発生層下端深さの設定 (地震発生層下端に関する知見(コンラッド面深度))

○地震発生層の下端に関する知見として、コンラッド面の推定結果によると、敷地周辺におけるコンラッド面深度は15~ 19km程度とされている。



第992回

資料1-6 p.40再揭

<補E説明資料③-01地震発生層の設定> 敷地周辺の活断層の分布範囲における地震発生層下端深さの設定 (地震発生層下端に関する知見(キュリー点深度))

○地震発生層の下端に関する知見として、キュリー点深度の推定結果によると、敷地周辺におけるキュリー点深度は 20km程度とされている。



第992回

資料1-6 p.41再揭

<補E説明資料③-01地震発生層の設定> 敷地周辺の活断層の分布範囲における地震発生層下端深さの設定 (まとめ)

【地震発生層下端深さの設定】

○敷地周辺の活断層*1の分布範囲においては、南海トラフからフィリピン海プレートが沈み込んでおり、活断層による地震はプレート境界面より浅部にて発生していることから、地震発生層下端はプレート境界面とし、プレート境界面の形状として、最新の科学的・技術的知見である内閣府(2012)によるプレート境界面を用いる。

○敷地周辺で発生した地震について、DD法による再決定震源の震源鉛直分布によると、内閣府(2012)によるプレート境界 面に沿って発生しており、敷地周辺の地震発生状況と内閣府(2012)によるプレート境界面との関係は整合的であることから、 プレート境界面として内閣府(2012)によるフィリピン海プレートの境界面を用いることは妥当と考えられる。

○ただし、プレート境界面はトラフ軸から離れるほど深くなり、プレート境界面がコンラッド面深度及びキュリー点深度から想定される地震発生層下端深さ20kmより深くなる場合は、下端深さを20kmとする。

※1 敷地から概ね半径30km以内及び海域の活断層。

	地震発生層下端深さに関する知見	深さ		
プレート境界面	内閣府(2012)による南海トラフの巨大地震モデル検討会	内閣府(2012)によるフィリピン海プレートの境界面		
微小地震 (妥当性確認)	敷地周辺で発生した内陸地殻内地震の震源深さ (DD法による再決定震源に基づく)	(内閣府(2012)によるプレート境界面と整合的)		
コンラッド面深度	Zhao et al.(1994)、Katsumata(2010)	15~19km程度		
キュリー点深度	Tanaka and Ishikawa(2005)	20km程度		
	地震発生層下端深さの設定	内閣府(2012)によるプレート境界面 (プレート境界面が20kmより深い場合は20km)		

第992回 資料1-6 p.42再掲 補足説明資料③-02 内陸地殻内地震の検討用地震(地震動の顕著な増幅を考慮しない)の選定における 各震源モデル

<補足説明資料③-02内陸地殻内地震の検討用地震(地震動の顕著な増幅を考慮しない)の選定における各震源モデル> 各活断層による地震の諸元

第992回 資料1-6 p.44再掲

(内陸地殻内地震の震源として考慮する活断層)

No.		活断層による地震の名称	震源断層 長さ ^{※3}	断層傾斜角 ^{※5} (°)	震源断層 幅 ^{%6}	地震 モーメント**7 (Nm)	地震 規模 ^{%8}	等価震源 距離 (km)	
	2	石花海海盆内西部の断層帯に よる地震	26.4	南東60	3.5~5.6	7.50×10 ¹⁸ (8.03×10 ¹⁷)	7.0	28.2	
	3	石花海海盆内東部の断層帯に よる地震	23.4	西60	6.7	7.50×10 ¹⁸ (1.37×10 ¹⁸)	7.0 (6.3)	23.1	
	5	F-12断層による地震	16.0	北45	2.7~9.1	7.50×10 ¹⁸ (4.96×10 ¹⁷)	7.0 (6.0)	24.3	;
	6	御前崎海脚西部の断層帯による 地震	46.5	深さ6km以浅:西60 深さ6km以深:西35	11.7~16.2	2.24×10 ¹⁹	7.4	17.1	
	9	A-4断層による地震	12.9 ^{%4} (12.1)	西45	11.9~13.9	7.50×10 ¹⁸ (1.54×10 ¹⁸)	7.0 (6.4)	32.2	
敷	10	A-5・A-18断層による地震	31.0	深さ6km以浅:西60 深さ6km以深:西35	20.6~25.7	2.98×10 ¹⁹	7.5	20.8	
・ 地 周 辺	(11)	A-17断層による地震	21.7 ^{%4} (15.7)	深さ6km以浅:西60 深さ6km以深:西35	19.7~23.6	1.23×10 ¹⁹	7.2	14.3	
の活断	(12)	A-6断層による地震	22.4	北西45	13.3~15.9	7.50×10 ¹⁸ (5.95×10 ¹⁸)	7.0 (6.9)	40.2	3
唐 ※ 1	13	A-41断層による地震	14.5 ^{※4} (7.0)	西45	13.6~15.3	7.50×10 ¹⁸ (2.44×10 ¹⁸)	7.0 (6.6)	18.8	
	(14)	天竜海底谷に沿う断層による 地震	26.1	90	8.5~10.0	7.50×10 ¹⁸ (3.24×10 ¹⁸)	7.0 (6.7)	54.5	
	(15)	遠州断層系による地震	173.7	90	9.7~13.4	1.86×10 ²⁰	8.2	73.0	
	(16)	F-16断層による地震	18.0 ^{%4} (7.1)	西45	16.0~20.0	7.50×10 ¹⁸ (5.90×10 ¹⁸)	7.0 (6.9)	36.6	
	17	渥美半島沖の断層による地震	76.8	北西45	21.3	1.49×10 ²⁰	8.1	73.4	
	(18)	杉沢付近のリニアメント・変位地 形による地震	12.5 ^{%4} (2.6)	90	11.8~13.2	7.50×10 ¹⁸ (1.36×10 ¹⁸)	7.0 (6.3)	27.6	
	(19)	大島付近のリニアメント・変位地 形による地震	12.5 ^{※4} (8.7)	90	12.5	7.50×10 ¹⁸ (1.36×10 ¹⁸)	7.0 (6.3)	27.6	
	20	濃尾断層帯による地震	86.0	90	13.0~15.0	1.64×10 ²⁰	8.0	162.3	
敷	(21)	中央構造線北端部による地震	54.0	90	18.0	5.66×10 ¹⁹	7.7	78.0)
師周辺以外の活断層	22	伊那谷断層帯による地震	80.0	(北部)西70 (南部)北西70	18.0	1.19×10 ²⁰	8.0	119.4	
	23	糸魚川-静岡構造線活断層帯 による地震	186.0	(北部深さ4km以浅)東30 (北部深さ4km以深)東60 (中北部)北東70,東70 (中南部)西70,南西70 (南部)南西45,西45,北西45	10.0~22.0	1.55×10 ²⁰	8.1	146.1	
2	25)	身延断層による地震	22.0	南西70	18.0	8.17×10 ¹⁸	7.0	78.6	1
	26	石廊崎断層による地震	24.0	北東80	10.0	8.17×10 ¹⁸	7.0	62.1	1

⁻※1:敷地から概ね半径30km以内及び海域の活断層。

- ※2:地震調査委員会が長期評価を行っている主要活断層帯や過 去に規模の大きな地震が発生した活断層等。
- ※3:震源断層上端の長さを表す。
- ※4:地表の断層長さが短い活断層について、震源断層が地震発 生層の上限から下限まで拡がっている場合を仮定し、震源断 層幅と同等の震源断層長さをもつ震源断層を想定して地震 規模を評価する。()内は、地表の断層長さを示す。
- ※5:敷地周辺の活断層について、地質調査により断層傾斜角が 得られている場合には、調査結果に基づき断層傾斜角を設定 し、断層傾斜角が得られていないものの、周辺にある同タイプの 断層から断層傾斜角が推定できる場合にはそれを参照する。 地質調査により断層傾斜角が得られていない場合には、逆断 層は45°(「高角」の場合は60°)、横ずれ断層は90°と断層 傾斜角を設定する。

敷地周辺以外の活断層について、断層傾斜角は地震調査委 員会の知見等に基づき設定する。

- 方位は、震源断層面の傾斜方向を表す。
- ※6:敷地周辺の活断層について、地震発生層上端深さは5km、 下端深さは内閣府(2012)によるプレート境界面の深さとし、プレート境界面が20kmより深い場合には、深さ20kmとして震源 モデルを設定する。

敷地周辺以外の活断層について、地震調査委員会等の知見 に基づき震源モデルを設定する。

※7:敷地周辺の活断層について、震源断層面積から入倉・三宅 (2001) ($M_0 \le 1.8 \times 10^{20}$ Nm)又はMurotani et al.(2015) ($M_0 > 1.8 \times 10^{20}$ Nm) により算出する。 ただし、 $M_0=7.5 \times 10^{18}$ Nmに満たない場合は $M_0=7.5 \times 10^{18}$ Nmとする。 ()内は、 $M_0=7.5 \times 10^{18}$ Nmに満たない場合の地震モーメントを 表す。

敷地周辺以外の活断層について、地震調査委員会の長期評価に基づく値又は松田(1975)及び武村(1990)により地震規模Mjを介して算出する。

※8:敷地周辺の活断層について、地震モーメントから武村(1990)により設定する。ただし、地震規模のスケーリング則の観点から、 地表地震断層が現れるとされるM₀=7.5×10¹⁸Nmに相当する Mj7.0に満たない場合は、Mj7.0とする。()内は、Mj7.0に満た ない場合の地震規模を表す。

敷地周辺以外の活断層について、地震調査委員会の長期評価に基づく値又は松田(1975)により活断層長さから設定する。

<補足説明資料③-02内陸地設内地震の検討用地震(地震動の顕著な増幅を考慮しない)の選定における各震源モデル> 大陸棚から陸域に見られる褶曲構造による地震の震源モデルの設定

第370回審查会合説明内容(活断層評価)

 ・敷地前面海域の大陸棚から陸域に掛けて、掛川層群あるいは相良層群に西側からA-18グループ、A-17グループ及び御前崎台地~ 御前崎南方沖の褶曲群が、いずれも北北東 – 南南西方向に連続して分布している。

 ・これらの褶曲構造は、いずれも概ね対称構造を呈し、深さ約2kmの調査範囲においては地下深部に連続する断層は認められない。
 ・ ・御前崎台地~御前崎南方沖の褶曲群の南東側には、明瞭な西傾斜の逆断層(御前崎海脚西部の断層帯)が認められる。



第992回

資料1-6 p.45再揭

<補足説明資料③-02 内陸地殻内地震の検討用地震(地震動の顕著な増幅を考慮しない)の選定における各震源モデル> 大陸棚から陸域に見られる褶曲構造による地震の震源モデルの設定





※活断層長さを表す。

 ○敷地周辺の震源として考慮する活断層のうち、敷地近傍に位置する活断層については、大陸棚から陸域に見られる褶曲構造(御前崎台地~ 御前崎南方沖の褶曲群、A-17グループ、A-18グループ)に関する断層や御前崎海脚西部の断層帯がある。
 ○これらの震源モデルの設定方法について、以降に示す。 <補定説明資料③-02内陸地殻内地震の検討用地震(地震動の顕著な増幅を考慮しない)の選定における各震源モデル> 大陸棚から陸域に見られる褶曲構造による地震の震源モデルの設定 (御前崎台地~御前崎南方沖の褶曲群による地震)





○震源断層長さ

・地質調査結果、断層傾斜角及び地震発生層上端深さとの関係を踏まえ、46.5kmとして設定。

○断層面

・音波探査結果により確認された断層分布に基づき設定。

○断層傾斜角・断層タイプ

・音波探査結果を踏まえ、深さ6km以浅は60°西傾斜、深さ6km以深は35°西傾斜の逆断層として設定。





<補足説明資料③-02内陸地殻内地震の検討用地震(地震動の顕著な増幅を考慮しない)の選定における各震源モデル> 大陸棚から陸域に見られる褶曲構造による地震の震源モデルの設定 (A-17断層による地震及びA-5・A-18断層による地震)



【震源モデルの設定】

○ A-17断層による地震及びA-5・A-18断層による地震に関する震源モデルの設定方針は、以下のとおり。

○震源断層長さ

・地質調査結果、断層傾斜角及び地震発生層上端深さ との関係等を踏まえて設定。

○断層面※

- ・断層タイプは、東西圧縮場において背斜構造ができるように逆 断層とし、傾斜方向は付加体の構造や周辺にある御前崎海 脚西部の断層帯を参考に西傾斜として想定。
- ・断層面の位置は、背斜構造の分布範囲のうち敷地に最も近し位置に想定することを基本とする。

〇断層傾斜角

・周辺にある御前崎海脚西部の断層帯を参考に深さ6km 以浅は60°、深さ6km以深は35°として設定(後述参 照)。



※ 深さ約2kmの調査範囲において、地下深部に連続する断層は 認められないことから、断層面は深さ2km以深に想定。 <補足説明資料③-02内陸地殻内地震の検討用地震(地震動の顕著な増幅を考慮しない)の選定における各震源モデル> 大陸棚から陸域に見られる褶曲構造による地震の震源モデルの設定 (A-17断層による地震及びA-5・A-18断層による地震)



 ○ A-17断層(活断層長さ15.7km)による地震について、地質調査結果に基づく北端と南端を結んだ直線を断層トレースとして設定した断層面を、 背斜構造の分布範囲のうち敷地に最も近い位置に想定する(A-17断層は、短い活断層であり、震源断層面は拡張して設定する(後述参照))。
 ○ A-5・A-18断層(活断層長さ31.0km)による地震について、地質調査結果に基づく北端と南端を結んだ直線を断層トレースとして設定した断層面は、 一部において背斜構造の分布範囲を超えているが、より敷地に近い位置に想定されるため、地震動評価にはこの断層面を用いる。





※1 深さ約2kmの調査範囲においては地下深部に連続する断層は認められないことから、断層面は深さ2km以深に想定。 ※2 A-17断層による地震の震源断層は、後述する拡張後の震源断層面を描画。 第992回 資料1-6 p.49再掲 <補定説明資料③-02内陸地殻内地震の検討用地震(地震動の顕著な増幅を考慮しない)の選定における各震源モデル> 大陸棚から陸域に見られる褶曲構造による地震の震源モデルの設定 (A-17断層による地震及びA-5・A-18断層による地震)



【強震動予測レシピ(2020)における断層傾斜角の設定】

○強震動予測レシピ(2020)によれば、震源モデルの断層傾斜角の設定について、以下のように記載されている。

1)対象とする断層についての反射法探査結果など、断層の傾斜角を推定する資料がある場合にはそれを参照する。
 2)周辺にある同タイプの断層から傾斜角が推定できる場合には、それを参照する。

③上記のような資料が得られない場合、断層のずれのタイプ(ずれの方向)により、逆断層または正断層では45°、横 ずれ断層では90°とする。



【A-17断層による地震及びA-5・A-18断層による地震の震源モデルの断層傾斜角の設定】

- ○A-17断層による地震及びA-5・A-18断層による地震では、①の方法において必要となる反射法探査結果などの断層の 傾斜角を推定する資料は得られていない。一方、逆断層と想定しているこれらの断層の周辺には、同タイプの御前崎海 脚西部の断層帯が存在していることから、断層傾斜角は②の方法で設定することとし、深さ6km以浅は60°、深さ6km 以深は35°として設定する。
- ○なお、③の方法で設定する場合、逆断層を想定していることから断層傾斜角は45°となる。ここで、断層傾斜角が低角 になるほど地震規模が大きくなり、②の方法により設定する震源断層の大部分(深さ6km以深)の断層傾斜角は35° であることから、②の方法で設定した場合の地震規模の方が、③の方法で設定した場合に比べて大きくなる。



<補足説明資料③-02内陸地設内地震の検討用地震(地震動の顕著な増幅を考慮しない)の選定における各震源モデル> 石花海海盆内西部・東部の断層帯による地震の震源モデルの設定

○石花海海盆内西部・東部の断層帯について、石花海海盆内の圧縮応力場によって形成された逆断層と考えられ、 それぞれ、深さ7~8km程度まで60~70°程度の断層が認められる。一方、これ以深の深さ8~9kmにおける連続性 の良い反射面には上記断層に対応する変位・変形は認められないが、検討用地震(地震動の顕著な増幅を考慮 しない)の選定においては、地震発生層下端であるプレート境界面まで震源断層面を想定して評価する。



- ○地質調査結果、断層傾斜角及び地震発生層上下端深さを考慮して地震発生層を飽和するように震源断層面を設定 した際に、震源断層長さが震源断層幅(平均)※1に満たないものを短い活断層とする。
- ○短い活断層となる場合、震源断層長さが震源断層幅(平均)※1と同等となるように、震源断層面を敷地に近づく走向 方向片側又は両側に拡張する。
- ○地震規模Mjは、拡張した後の震源断層面積から地震モーメントMoを介して算出する。ただし、Mo=7.5×10¹⁸Nmに相当 するMj7.0^{※2}に満たない場合は、M₀=7.5×10¹⁸NmとしてMj7.0とする。
- ○等価震源距離は、拡張した後の震源断層面から算出する。



※3 拡張後の下端深さは、拡張前の両下端を通る直線をプレート境界と仮定して設定。

補足説明資料③-03 分岐断層の選定

南海トラフの分岐断層の評価方針

- 南海トラフでは、大深度の反射法地震探査や掘削調査等の調査が詳細に行われ、外縁隆起帯のトラフ側斜面にプレート境界の浅部から分岐して 海底面へ延びる分岐断層の存在が確認されている。この分岐断層の分布域で1944年東南海地震(M7.9)が発生した際に地震時の破壊が分岐 断層に進行した可能性が津波波形データを用いたインバージョン解析から指摘されている。内閣府(2012)の「南海トラフの巨大地震モデル検討会」は、 津波地震を発生させる可能性のある断層として、深さ10kmからトラフ軸にかけて、プレート境界浅部や分岐断層を考慮した津波断層モデルを設定し ている。
- 分岐断層は、プレート間地震の際にプレート境界面の破壊に伴い受動的に破壊し大きなすべりを生じさせ、その結果として顕著な地形的高まりを形成していると考えられる。このようなプレート間地震に伴う分岐断層は、内陸地殻内地震の震源として考慮する活断層と比べて大きなすべりを生じさせるおそれがあるため、津波や地震動の評価において内陸地殻内地震の震源として考慮する活断層とは異なる検討が必要である。



世界のプレート間地震に伴う分岐断層の事例の調査

○世界のプレート沈み込み帯において分岐断層が報告されている付加体地域の事例を調査した。

○1964年のアラスカ地震(Mw9.2)について、Plafker(1965)は、地殻変動の測量結果から大きな隆起を明らかにし、この下に分岐断層の存在を指摘。 その後、反射法地震探査が行われて分岐断層が確認されている。

○ 2004年スマトラ島沖地震(Mw9.1)については、反射法地震探査や地形の高まりなどから浅部に分岐断層の存在が指摘されており、1960年チリ地 震(Mw9.5)については、南海トラフやアラスカ等の事例を基に、速度構造から推定した地質構造の境界付近に分岐断層が存在する可能性が指摘 されている。

○沈み込み帯の特徴の違いはあるものの、南海トラフと同様に、分岐断層の陸側に外縁隆起帯等の顕著な地形的高まりが存在している。



分岐断層の選定

○ 分岐断層の大きなすべりによる地殻変動が累積することで、陸側傾斜の逆断層である分岐断層の陸側に外縁隆起帯等の顕著な地形的高まりが形成され、そのトラフ側に急崖が存在しているものと考えられる。

○ 敷地周辺の活断層について、文献で分岐断層であると指摘されている断層を選定するとともに、詳細な地形調査及び音波探査記録による検討を加え、外縁隆起帯等の顕著な地形的高まりのトラフ側の急崖に位置する陸側傾斜の逆断層についても、プレート間地震に伴う分岐断層として選定する。

<補足説明資料③-03分岐断層の選定> 南海トラフの地形的特徴と分岐断層

- 南海トラフ陸側における特徴的な地形は、前弧海盆と付加体であり、南海トラフの陸側には複数の前弧海盆が発達する。これらの前弧海盆は、足摺岬、 室戸岬、潮岬、大王崎等の海岸線の南への張り出しによって分断されている。
- 前弧海盆は、海側の下部大陸斜面の付加体と外縁隆起帯によって境されている。付加体内にはトラフ軸に平行な多数の活断層が発達しており、これらの 活断層は、分岐断層としてプレート境界でのすべりに伴う副次的な活動が海底面に出現しているものと考えられている(地震調査委員会(2013b))。
 ○ 南海トラフでは、大深度の反射法地震探査や掘削調査等の調査が詳細に行われ、顕著な地形的高まりである外縁隆起帯のトラフ側斜面にプレート境界の浅部から分岐して海底面へ延びる分岐断層が詳細に確認されている(地震調査委員会(2013b)、Moore et al.(2007))。



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

第992回

資料1-6 p.55再揭

<補定説明資料③-03分岐断層の選定> 南海トラフの分岐断層 (1944年東南海地震)

○この分岐断層の分布域で、1944年東南海地震(M7.9)が発生した際に地震時の破壊が分岐断層に進行した可能 性が、津波波形データを用いたインバージョン解析から指摘されている(Baba et al.(2006))。



<補E説明資料③-03分岐断層の選定> 南海トラフの分岐断層 (南海トラフの巨大地震モデル検討会)

○内閣府(2012)の「南海トラフの巨大地震モデル検討会」による中間とりまとめでは、Sakaguchi et al.(2011)やPark et al.(2003)等 に基づき、「トラフ軸付近の探査結果とそれに伴い実施されたボーリング調査で分岐断層の位置、プレート境界の先端部において、断 層すべりによると考えられる高温度履歴を検出し、分岐断層が地震時に動いている可能性があることが分かった。南海トラフは、日本 海溝とは異なり、付加体が発達し、分岐断層が明瞭に確認されている。津波地震を発生させる可能性のある断層として、南海トラフ では、深さ10kmからトラフ軸までのプレート境界面の断層のみではなく、深さ10km付近から海底に向けてプレート境界面の傾きよりも 急角度で延びる分岐断層がある。」としている。

○上記を踏まえ、内閣府(2012)の「南海トラフの巨大地震モデル検討会」では、南海トラフで想定される最大クラスの津波として、深さ 10km以浅のプレート境界浅部や分岐断層を考慮した津波断層モデルを設定している(p.133,134参照)。



<内閣府(2012)の「南海トラフの巨大地震モデル検討会」による中間とりまとめ資料より抜粋>

<補E説明資料③-03分岐断層の選定> 南海トラフの分岐断層 (前弧海盆を区切る隆起帯)

○杉山(1989、1990等)は、西南日本の前縁部が、プレート境界地震の震源域に対応する5つの構造単元に区分されるとし、各構造単元の境界部には室戸岬、御前崎などの岬から沖合いの外縁隆起帯へ連続し前弧海盆を区切る逆L字型の隆起帯が認められるとしている。また東海沖においては、遠州灘沖の外縁隆起帯から御前崎海脚を経て牧ノ原台地に至る逆L字状のトレースを持つ隆起帯とその前面に逆断層の存在を指摘しており、これらの形成についてプレートの斜め沈み込みによるものとしている。
 ○地震調査委員会(2013b)は、隆起帯の前面に発達する逆断層群が単独で活動するのではなく、プレート間地震に伴う副次的な活動(分岐断層)とみなされるとしている。



<西南日本前縁部の大地形及び地質構造> (杉山(1989)に岬の名称(御前崎、大王岬、 潮岬、室戸岬、足摺岬)を加筆) <右ずれ逆断層運動による地表の水平 変位(上)と垂直変位(下)> (杉山(1989)に赤枠を加筆)

<補定説明資料③-03分岐断層の選定> 南海トラフの分岐断層 (地形的特徴と評価方針)

 ○南海トラフの陸側斜面下にプレートの押し込みにより順次形成される付加体は、海溝陸側斜面の外縁を隆起させ外縁隆 起帯を形成し、その背後の堆積盆(前弧海盆)を区切っている(日本地質学会(2006))。
 ○外縁隆起帯のトラフ側斜面の付加体内部では逆断層が確認されており、これがプレート境界から枝分かれした分岐断層と 考えられている。また、プレート間地震の際に分岐断層がすべると、分岐断層陸側の海底が持ち上げられ、<u>外縁隆起帯のトラフ側斜面にトラフ軸に平行な急崖が形成される</u>(木村・木下(2009)、小出(2012)、木村・大木(2013)等)。
 ⇒分岐断層は、プレート間地震の際にプレート境界面の破壊に伴い受動的に破壊することで、内陸地殻内地震の震源として

考慮する活断層と比べて大きなすべりを生じさせるおそれがある。大きなすべりによる地殻変動が累積することで、分岐断層の陸側に外縁隆起帯等の顕著な地形的高まりが形成され、そのトラフ側に急崖が認められると考えられる。



れがあるため、津波や地震動の評価において内陸地殻内地震の震源として考慮する活断層とは異なる検討が必要である。

 ○南海トラフ以外の沈み込み帯では、1964年アラスカ地震(Mw9.2)、2004年スマトラ島沖地震(Mw9.1)、1960年チリ 地震(Mw9.5)等の巨大プレート間地震が発生しており、分岐断層の活動も指摘されている。また、それらは世界で最も 詳細に調査が実施されている沈み込み帯である南海トラフの知見を基に考察がなされている[※](木村・木下(2009)、 Haeussler et al.(2015)、Sibuet et al.(2007)、Contreras-Reyes et al.(2010)等)。
 ○世界のプレート沈み込み帯の特徴(沈み込み速度、付加体形状等)は地域によって異なるほか(Clift and Vannucchi(2004))、地震活動(カップリング率等)も地域によって異なっている(Heuret et al.(2011))。

※主な科学技術系論文データベース等を対象に文献調査(産総研Geolis、J-STAGE等の公的機関のHP、CiNii、KAKEN、JAIRO)



第992回

資料1-6 p.60再揭

<補E説明資料③-03分岐断層の選定> 世界のプレート間地震に伴う分岐断層の事例の調査

 ○ Heuret et al.(2011)は、世界の沈み込み帯を対象に、幾何学的形状や地震活動について統計的に検討を行っている。
 ○ 世界のプレート沈み込み帯の特徴(沈み込み角度、地震発生層の幅、カップリング係数等)は地域によって異なっている (Heuret et al.(2011))。



<幾何学形状の比較> (Heuret et al.(2011)に地域名、描画内容を加筆)<地震活動の比較> (Heuret et al.(2011)に地域名、描画内容を加筆)

까고강고뿌	沈み込み角度	下端深さ	地震発生層の鉛直幅	地震発生層の幅	地震発生率	最大地震規模	Ruff & Kanamori(1980)	カップリング係数
ルの込み市	θ(°)	D _z (km)	W _z (km)	W(km)	T(nb of year 10 ⁻² yr 10 ⁻³ km)	M _{max}	が評価した地震規模M _{MRR}	Х
南海トラフ	10	35	23	132	20	8.1	8.5	0.22
アリューシャン	35	56	42	75	698	8.6	8.8	0.79
アラスカ	15	54	47	180	58	9.2	9.2	1.82
南部チリ	14	50	45	190	23	9.5	9.5	2.5
スマトラ	11	53	33	174	294	8.6	8.7	0.32

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

第992回

資料1-6 p.61再揭

 アラスカのプレート沈み込み帯は、南海トラフと同様に付加体が発達している。このプレート沈み込み帯では、1964年アラスカ 地震(Mw9.2)が発生している。
 Plafker(1965)は、地殻変動の測量結果から大きな隆起を明らかにし、この下に分岐断層の存在を指摘した。その後、反射 法地震探査が行われて分岐断層が確認されている(Haeussler et al.(2015))。
 これらの分岐断層は、海溝軸から50km程度と150km程度離れたところに位置しており、背後に地形的高まりを形成している とされている(Haeussler et al.(2015))。





 ○スマトラのプレート沈み込み帯は、南海トラフと同様に付加体が発達している。このプレート沈み込み帯では、2004年スマトラ島沖 地震(Mw9.1)が発生している。
 ○2004年スマトラ島沖地震(Mw9.1)については、反射法地震探査や地形の高まりなどから浅部に分岐断層の存在が指摘されて おり、これらはトラフ軸に平行な地形的高まりに沿って分布している(Sibuet et al.(2007))。



第992回 資料1-6 p.63再掲 ○チリのプレート沈み込み帯は、南海トラフと同様に付加体が発達している。このプレート沈み込み帯では、1960年チリ地震 (Mw9.5)をはじめとしてM8.5以上の地震が複数回発生している。
 ○1960年チリ地震(Mw9.5)の震源域周辺では、南海トラフやアラスカ等の事例を基に速度構造から推定した地質構造の 境界付近に分岐断層が存在する可能性が指摘されている(Contreras-Reyes et al.(2010))。



第992回

資料1-6 p.64再揭

<補E説明資料③-03分岐断層の選定> 世界のプレート間地震に伴う分岐断層の事例の調査 (まとめ)

○敷地周辺の活断層について、プレート間地震に伴い海底面に大きなすべりを生じさせるおそれのある分岐断層の選定を 行うに際し、世界のプレート沈み込み帯において分岐断層が報告されている付加体地域の事例について文献調査を行い、 分岐断層と地形的特徴との関係について検討を行った。



○世界のプレート沈み込み帯において分岐断層が報告されている付加体地域の事例を調査した結果、沈み込み帯の特徴の 違いはあるものの、南海トラフと同様に、分岐断層の上盤側に外縁隆起帯等の顕著な地形的高まりが存在している。

第992回

資料1-6 p.65再揭



①根古屋海脚東縁・石花海堆東縁の断層帯、②石花海海盆内西部の断層帯、③石 花海海盆内東部の断層帯、④御前崎海脚東部の断層帯・牧ノ原南稜の断層、⑤F-12断層、⑥御前崎海脚西部の断層帯、⑦東海断層系、⑧小台場断層系、⑨A-4断 層、⑩A-5・A-18断層、⑪A-17断層、⑫A-6断層、⑬A-41断層、⑭天竜海底谷に沿 う断層、⑮遠州断層系、⑮F-16断層、⑰渥美半島沖の断層、⑱杉沢付近のリニアメン ト・変位地形、⑲大島付近のリニアメント・変位地形、⑳濃尾断層帯、㉒中央構造線 北端部、㉒伊那谷断層帯、㉓糸魚川 – 静岡構造線活断層帯、㉒富士川河口断層 帯、㉓身延断層、⑳石廊崎断層、㉒深溝断層、⑳北伊豆断層帯、㉒霜取断層帯





海上保安庁『海洋台帳』に敷地位置、凡例に示す地形、図の説明(駿河トラフ、南海トラフ、下部大陸斜面、大陸棚、浜松、有度丘陵、牧ノ原台地)、スケールを加筆 Copyright © Chubu Electric Power Co., Inc. All rights reserved.

第992回

資料1-6 p.67再揭

<<p><補定説明資料③-03分岐断層の選定> 文献が指摘する分岐断層(1/2)

○東海沖海底活断層研究会(1999)、徳山・他(1998)において、「⑦東海断層系」及び「⑧小台場断層系」は分岐断層である ことが指摘されていることからプレート間地震に伴う分岐断層として選定する。



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

第992回

資料1-6 p.68再揭

<<p><補定説明資料③-03分岐断層の選定> 文献が指摘する分岐断層(2/2)

○地震調査委員会(2013b)等は、牧ノ原台地や有度丘陵から 岬を経て外縁隆起帯に連続する隆起帯の前面に位置する陸 側傾斜の逆断層について、単独で活動するのではなく、プレー ト間地震に伴う副次的な活動(分岐断層)とみなされるとし ており、これに対応する「①根古屋海脚東縁・石花海堆東縁 の断層帯」及び「④御前崎海脚東部の断層帯・牧ノ原南稜の 断層」をプレート間地震に伴う分岐断層として選定する。



<プレート間地震に伴う副次的な活動をするとされる断層> (地震調査委員会(2013b)に敷地位置、地形を加筆)





○敷地周辺について、外縁隆起帯等の「顕著な地形的高まり」に関する知見を調査したところ、これらの文献が指摘する隆起帯について、 連続性の解釈が異なっているものの、プレート間地震に伴う分岐断層の選定にあたっては、隆起地形の連続性の解釈の違いに起因する 選定漏れの無いよう、各文献が指摘する個々の「顕著な地形的高まり」を全て抽出し、それらと敷地周辺の活断層との位置関係を踏ま えて選定する。

桜井・佐藤(1983) 杉山・他(1988)	茂木(1977)	貝塚(1984)	東海沖海底活断層研究会 (1999)	芦・他(1999)
А А А А А Філіміч Філіміч<	3-2 mm - 2-2	<image/> <caption><text><text><text></text></text></text></caption>	御前崎海脚 第1天竜海丘 第2天竜海丘 第1渥美海丘 第2渥美海丘 子 市 西 属 岳 谷	御前崎海脚 第1天竜海丘
外縁隆起帯は <u>第1・第2天竜</u> 海丘、御前崎海脚、石花海南 <u>堆・北堆等から構成され、概ね3</u> <u>列の堆・海丘列</u> からなり、金洲ノ 瀬、石花海南堆・北堆等の高ま りが、更新世中期以降に活発化 したと推定されるとしている。	outer ridgeは一続きのものでは なく、長さ約30kmの個々の山体 がじゅずつなぎにつながったもので あり、大局的には深海平坦面の 縁に沿う内側のridgeと、これに 平行した斜面下部の外側の ridge及び両者の間にある海盆の 列からなっているとみられるとして いる。	御前崎半島付近から南西にのび る外縁隆起帯の列があり、その 北には遠州海盆、熊野海盆があ る。 <u>外縁隆起帯は大別すると2</u> 列あり、内側の方が広く、高く、 勾配はゆるく、外側は細長く、南 側に急斜して大きい比高をもつと している。	御前崎海脚から始まり、第1天 竜海丘、第2天竜海丘を経て 連続し、天竜海底谷以西で小さ くなりながらも第1渥美海丘並び に第2渥美海丘へと続く。隆起 帯の東縁には、御前崎海脚が位 置しているとしている。	顕著な隆起帯が3列見られ、御 前崎の先端から第1天竜海丘 に向かう高まりは、遠州海盆の南 縁に位置し、現在の外縁隆起帯 ということができるとしている。

各知見の図に、地形の名称を加筆

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

<補定説明資料③-03分岐断層の選定> 地形調査及び音波探査記録による検討/敷地周辺の海底地形



海上保安庁『海洋台帳』に敷地位置、凡例に示す地形、図の説明(駿河トラフ、南海トラフ、下部大陸斜面、大陸棚、浜松、渥美半島、有度丘陵、牧ノ原台地)、スケールを加筆 Copyright © Chubu Electric Power Co., Inc. All rights reserved.

第992回

資料1-6 p.71再揭
<補定説明資料③-03分岐断層の選定> 地形調査及び音波探査記録による検討/敷地周辺の海底地形

○プレート間地震に伴う分岐断層の選定において考慮する「顕著な地形的高まり」を鯨瞰図で示す。



第992回

資料1-6 p.72再揭

<補定説明資料③-03分岐断層の選定> 地形調査及び音波探査記録による検討/敷地周辺の海底地形

○プレート間地震に伴う分岐断層の選定において考慮する「顕著な地形的高まり」を鯨瞰図で示す。





海上保安庁『海洋台帳』に敷地位置、凡例に示す地形、図の説明(駿河トラフ、南海トラフ、下部大陸斜面、浜松、有度丘陵、牧ノ原台地)、スケールを加筆 Copyright © Chubu Electric Power Co., Inc. All rights reserved.

第992回

<補足説明資料③-03分岐断層の選定> 東海断層系の評価について

○従来、敷地周辺の活断層について、文献で分岐断層と指摘されている東海断層系等をプレート間地震に伴う分岐断層として選定していた。今 回さらに、詳細な地形調査及び音波探査記録による検討により、「御前崎堆南縁の断層」及び「F-14断層」は、御前崎堆のトラフ側斜面の急 崖に位置する陸側傾斜の逆断層であることから、「⑦東海断層系」に含めてプレート間地震に伴う分岐断層として評価することとした。 ○ 東海断層系の北端部については、「御前崎堆南縁の断層」及び「F-14断層」のうち敷地に近いF-14断層の北東方延長において、分岐断層の 特徴である顕著な地形的高まりと急岸が見られなくなるG512及びNo.12測線までとする。 ○なお、内陸地殻内地震の震源として評価する「御前崎海脚西部の断層帯」については、従来通り、「御前崎堆南縁の断層」及び「F-14断層」 を含めて評価することとする。



(御前崎堆南縁の断層及びF-14断層を分岐断層 として東海断層系に含めて評価)

海上保安庁『海洋台帳』に敷地位置、地形、スケールを加筆

<構定説明資料③-03 分岐断層の選定> (参考)東海断層系と御前崎海脚西部の断層帯の従来評価

(東海断層系(分岐断層))

 ○東海断層系は、文献(東海沖海底活断層研究会(1999)、 中央防災会議(2001b)、徳山・他(1998)等)において分岐 断層とされていることから、プレート間地震に伴う分岐断層とし て評価した。また、その北端部については、徳山・他(2001)に 図示される断層を基に評価した。

(御前崎海脚西部の断層帯(内陸地殻内地震の震源))
 ○御前崎海脚西部の断層帯は、御前崎海脚の西部に位置する北北東 - 南南西方向で東側落ちの断層及びその上盤側に位置する同走向の褶曲構造を一連の構造であると評価したうえで、さらに、それらの南方に位置する同走向で東側落ちのF-14断層及び御前崎堆南縁の断層についても含めて評価した。



<補E説明資料③-03分岐断層の選定> 東海断層系北端部付近における音波探査記録による検討

 ○東海断層系北端部付近に分布する「御前崎堆南縁の断層」及び「F-14断層」は、御前崎堆のトラフ側の急崖に位置する 陸側傾斜の逆断層である。
 ○御前崎海脚東部の断層帯は、「御前崎海脚」、「金州ノ瀬」等の顕著な地形的高まりのトラフ側の急崖に位置する陸側 傾斜の逆断層(Line1,G1測線等)である。



第992回

資料1-6 p.77再揭

<補定説明資料③-03分岐断層の選定> 東海断層系北端部付近における音波探査記録による検討

○「御前崎堆南縁の断層」及び「F-14断層」のうち敷地に近い「F-14断層」の北東方延長にあるG512及びNo.12測線では、 分岐断層の特徴である顕著な地形的高まりと急崖が見られなくなる。



第992回

資料1-6 p.78再揭

<補E説明資料③-03分岐断層の選定> 東海断層系北端部付近における音波探査記録による検討

○A-5・A-18断層、A-17断層及び御前崎海脚西部の断層帯の北部を横断するG1、Line2、G512(前ページ)測線では、 断層付近に顕著な地形的高まりと急崖が認められない。



○ 桜井・佐藤(1983)及び杉山・他(1988)は、隆起帯や前弧海盆などの構造要素(大地形)及びそれらを特徴づける地質・地質構造の形成・ 発達過程を考察した。

 ○ 桜井・佐藤(1983)は、海盆の堆積層をせき止める構造的高まりを「Outer Ridge」とし、これが付加体の押し込みにより形成された隆起帯だと 説明し、中新世後期に<u>⑦第2天竜海丘を含む隆起</u>がはじまり、その後、鮮新世~更新世にその陸側で<u>⑦第1天竜海丘の曲隆構造</u>が形成さ れ、堆積盆の中心が北西へ移動、更新世後期に<u>⑦石花海北・南堆等の曲隆</u>がはじまったとして、東海沖の地形発達史を説明している。杉 山・他(1988)は、⑦~⑦を概ね3列の堆・海丘列と呼び、桜井・佐藤(1983)の説明を踏襲した。



late Miocene



このようなことから、熊野舟状海盆の Outer Ridge は付加体の押し込みによって形成された隆起帯と見ること ができる.深海掘削によって四国沖南海トラフの下部大陸斜面から、更新世の圧密を受けた地層が知られている (Ingle et al. 1975).また奥田ほか(1976, 1979)によると、熊野舟状海盆から Outer Ridge にかけて褶曲する 基盤堆積層は下部新第三系、場合によっては古第三系を含む層とされ、その上に上部新第三系を載せている(第 3図E-F).これらのことから、Outer Ridge の隆起上昇には上部新第三系の一部を混入した第四系の付加体の 押し込みがかかわっていたと推論できる。

この堆積盆地の移動は遠州舟状海盆でも見られることが分かった。遠州舟状海盆は天竜海底谷と名付けられた 構造的な低地帯の上流部に当たっており、堆積盆地の移動は第1天竜海丘を中心とする遠州舟状海盆の Outer Ridge 側(第6図)に見られる。Outer Ridge を形成する第2天竜海丘の北ないし北西側に上部新第三系掛川層 群の堆積盆地が形成され、その後、Outer Ridge 側に第1天竜海丘の曲隆構造が形成されて、堆積盆地は陸側に 向かって縮小したとみられる(第7図)。第1天竜海丘南部の海底下にみられる反射面は gas hydrate 層の基底と 考えられるので、解釈図では斜線で示してある。第1天竜海丘の曲隆は Outer Ridge の陸側移動を示唆している。

このような堆積盆地の移動は更に遠州舟状海盆の北東側に位置する陸上の相良・掛川地域にも認められている (Tsuchi 1961, 土1974). この地域の掛川層群の堆積盆地は相良・御前崎地域の相良層群の複背斜状の隆起に伴って形成され,堆積盆地の西方への移動に伴う見掛け上東から西へのoverlapが見られる.また,掛川層群堆積 盆地の西半部は正常相とも言うべき海浸海退の相からなっているのに対し,掛川以東は地向斜性のFlysh相を示 している(土1974).

(桜井・佐藤(1983)より抜粋、 ⑦⑦ ⑤、 赤下線を加筆)

第992回

資料1-6 p.80再揭



○桜井・佐藤(1983)及び杉山・他(1988)の指摘する⑦の隆起帯及び⑦の隆起帯のうち第1天竜海丘については、そのトラフ側の急崖に位置する 「⑦東海断層系」及び「⑧小台場断層系」をプレート間地震に伴う分岐断層として評価している。 ○⑦の隆起帯の北部については、音波探査記録や地質調査等の結果、A-17背斜~女神背斜が認められるが、これらの背斜には顕著な地形的高 まりとの関連が認められないことから、分岐断層としては選定せず内陸地殻内地震の震源として考慮する活断層として評価している。 ○ ⑦の隆起帯のうち石花海北・南堆については、そのトラフ側の急崖に位置する「①根古屋海脚東縁・石花海堆東縁の断層帯」を、金州ノ瀬につい ては、そのトラフ側の急崖に位置する「④御前崎海脚東部の断層帯・牧ノ原南稜の断層」をプレート間地震に伴う分岐断層として評価している。





第992回

○ 敷地周辺の活断層について、文献で分岐断層であると指摘されている断層を選定するとともに、詳細な地形調査及び音波探査記録による検討を加え、外 縁隆起帯等の顕著な地形的高まりのトラフ側の急崖に位置する陸側傾斜の逆断層についても、プレート間地震に伴う分岐断層として選定した。

○ 具体的には、根古屋海脚東縁・石花海堆東縁の断層帯、御前崎海脚東部の断層帯・牧ノ原南稜の断層、東海断層系(御前崎堆南縁の断層、F-14 断層を含む)、小台場断層系を、プレート間地震に伴う分岐断層として評価する。

○ なお、富士川河口断層帯は地震調査委員会(2010b)に従って海溝型地震に伴って活動したものと評価する(次ページ参照)。



No		活断層の名称	活断層長さ(km)	対応する断層の名称
	1)	根古屋海脚東縁・石花海堆東縁 の断層帯	62.6	根古屋海脚東縁の断層帯(A-31,A-26,S-18,A-27)、石花海堆 東縁の断層帯(北部セグメント)(F-35,A-28,A-29,S-17,A-10)、 石花海堆東縁の断層帯(南部セグメント)(F-28,A-1,F-19,F- 27)
	2	石花海海盆内西部の断層帯	26.4	F-17,F-26,F-32,F-33,A-9,S-1,S-16
	3	石花海海盆内東部の断層帯	23.4	F-1,F-2,F-3,F-4,F-18,F-34,A-11,A-12,F-36,F-37,S-22
	4	御前崎海脚東部の断層帯・牧ノ原 南稜の断層	86.3	御前崎海脚東部の断層帯(北部セグメント(F-6,F-7, F-8, F-5, F- 39,F-40, F-41, F-44, A-32, A-33, A-30,A-38)、南部セグメント (F-29,F-30, A-21, A-22, A-34, A-35, S-9))、牧ノ原南稜の断 層
流	(5)	F-12断層	16.0	F-12,F-24
海域の活	6	御前崎海脚西部の断層帯	46.9	A-13, A-19, A-3, F-9, A-20, S-3, F-14, F-23, F-22, F-21, 御前崎 堆南縁の断層、F-20, F-43, F-45, F-46, F-47, A-36, S-21, 及び 御前崎台地~御前崎南方沖の褶曲群
伯服	\bigcirc	東海断層系	167.1	東海断層系、御前崎堆南縁の断層、F-14
盥	8	小台場断層系	109.5	小台場断層系
/旹	9	A-4断層	12.1	A-4,S-12,活断層研究会(1991)の背斜構造
	10	A-5・A-18断層	31.0	A-5,S-11,S-10,A-18グループ
	(11)	A-17断層	15.7	A-17グループ
	(12)	A-6断層	22.4	A-6,活断層研究会(1991)の背斜構造
	13	A-41断層	7.0	A-41
	(14)	天竜海底谷に沿う断層	26.1	天竜海底谷に沿う断層
	(15)	遠州断層系	173.7	遠州断層系、A-7,A-8,S-4,S-13,S-14,S-15
	(16)	F-16断層	7.1	F-16
	17	渥美半島沖の断層	76.8	荒井・他(2006)の渥美半島沖断層群に関連する断層、 鈴木(2010)等の遠州灘撓曲帯
_	(18)	杉沢付近のリニアメント・変位地形	2.6	杉沢付近のリニアメント・変位地形
	(19)	大島付近のリニアメント・変位地形	8.7	大島付近のリニアメント・変位地形
	20	濃尾断層帯	約76 ^{※1}	濃尾断層帯
R 売	21	中央構造線北端部	54	中央構造線北端部
121 111	22	伊那谷断層帯	約79 ^{※1}	伊那谷断層帯
週	23	糸魚川–静岡構造線活断層帯	約158 ^{%1}	糸魚川 – 静岡構造線活断層帯
い注	24)	富士川河口断層帯	約26以上*1	富士川河口断層帯
旧	25	身延断層	約20 ^{※1}	身延断層
岡	26	石廊崎断層	約20 ^{※1}	石廊崎断層
	27	深溝断層	約22 ^{※2}	深溝断層
[28	北伊豆断層帯	約32 ^{%1}	北伊豆断層帯
	29	稲取断層帯	約23*1	稲取断層帯
1:計	り空調	合委員会の長期評価に基づく。 ※2 産業#	支術総合研究所活断層データベー	スに長つく

<補定説明資料③-03分岐断層の選定> (参考)富士川河口断層帯

第992回 資料1-6 p.83再掲

○富士川河口断層帯について、地震調査委員会(2010b)では、駿河トラフで発生する海溝型地震と連動して同時に活動すると推定されており、内閣府(2012)の「南海トラフの巨大地震モデル検討会」では、この知見を踏まえて、富士川河口断層帯の領域も含めた新たなプレート間地震の想定震源域が設定されている。
 ○以上のことから、富士川河口断層帯については、「南海トラフの巨大地震モデル検討会」による強震断層モデルを用いたプレート間地震の地震動評価で代表する。



南海トラフの分岐断層の評価方針

- 南海トラフでは、大深度の反射法地震探査や掘削調査等の調査が詳細に行われ、外縁隆起帯のトラフ側斜面にプレート境界の浅部から分岐して 海底面へ延びる分岐断層の存在が確認されている。この分岐断層の分布域で1944年東南海地震(M7.9)が発生した際に地震時の破壊が分岐 断層に進行した可能性が津波波形データを用いたインバージョン解析から指摘されている。内閣府(2012)の「南海トラフの巨大地震モデル検討会」は、 津波地震を発生させる可能性のある断層として、深さ10kmからトラフ軸にかけて、プレート境界浅部や分岐断層を考慮した津波断層モデルを設定し ている。
- 分岐断層は、プレート間地震の際にプレート境界面の破壊に伴い受動的に破壊し大きなすべりを生じさせ、その結果として顕著な地形的高まりを形成していると考えられる。このようなプレート間地震に伴う分岐断層は、内陸地殻内地震の震源として考慮する活断層と比べて大きなすべりを生じさせるおそれがあるため、津波や地震動の評価において内陸地殻内地震の震源として考慮する活断層とは異なる検討が必要である。



世界のプレート間地震に伴う分岐断層の事例の調査

○世界のプレート沈み込み帯において分岐断層が報告されている付加体地域の事例を調査した。

○1964年のアラスカ地震(Mw9.2)について、Plafker(1965)は、地殻変動の測量結果から大きな隆起を明らかにし、この下に分岐断層の存在を指摘。 その後、反射法地震探査が行われて分岐断層が確認されている。

○ 2004年スマトラ島沖地震(Mw9.1)については、反射法地震探査や地形の高まりなどから浅部に分岐断層の存在が指摘されており、1960年チリ地 震(Mw9.5)については、南海トラフやアラスカ等の事例を基に、速度構造から推定した地質構造の境界付近に分岐断層が存在する可能性が指摘 されている。

○沈み込み帯の特徴の違いはあるものの、南海トラフと同様に、分岐断層の陸側に外縁隆起帯等の顕著な地形的高まりが存在している。



分岐断層の選定

○ 分岐断層の大きなすべりによる地殻変動が累積することで、陸側傾斜の逆断層である分岐断層の陸側に外縁隆起帯等の顕著な地形的高まりが形成され、そのトラフ側に急崖が存在しているものと考えられる。

○ 敷地周辺の活断層について、文献で分岐断層であると指摘されている断層を選定するとともに、詳細な地形調査及び音波探査記録による検討を加 え、外縁隆起帯等の顕著な地形的高まりのトラフ側の急崖に位置する陸側傾斜の逆断層についても、プレート間地震に伴う分岐断層として選定した。 補足説明資料③-04 御前崎海脚西部の断層帯による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) の設定(補足)

<補足説明資料③-04御前崎海脚西部の断層帯による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)の設定(補足)> 設定方針及び震源断層パラメータ

第992回 資料1-6 p.86[—]部修正



・基本震源モデル(地震動の顕著な増幅を考慮しない)の震源モデル図及び震源断層パラメータは、本編p.157,158参照。

<補足説明資料③-04御前崎海脚西部の断層帯による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)の設定(補足)>

第992回 資料1-6 p.87再掲

活断層長さ、断層タイプ及び断層傾斜角

- ○御前崎海脚西部の断層帯は、複数の測線で行われたマルチチャンネル等の音波探査結果を踏まえて評価する。
- ○活断層長さは、断層及び背斜構造が認められなくなるG98測線(北端部)から、背斜構造が不明瞭となり、南海トラフの地震の震源域内(南端部) までの長さ46.9kmとして評価する。
- ○断層面の位置は、音波探査結果により確認された断層の分布に基づき設定する。断層タイプ及び断層傾斜角は、大深度エアガン・マルチチャンネルによる 音波探査結果(深さ2~6km付近:60°程度、深さ6~8km付近:35°程度)を踏まえ、西傾斜の逆断層として、地震発生層上端(深さ5km)以 深において、深さ6km以浅を60°、深さ6km以深を35°として設定する。



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

○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、アスペリティの深さを変更したケース①、②を設定して等価震 源距離Xeqを算出した結果、アスペリティ上端深さを地震発生層上端深さ5kmとした基本震源モデル(地震動の顕著な増幅 を考慮しない)の等価震源距離Xeqが最も短いことを確認した。



[・]ケース①、ケース②の震源断層パラメータは基本震源モデル(地震動の顕著な増幅を考慮しない)と同じ。

補足説明資料③-05 A-17断層による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)の設定(補足)

<補足説明資料③-05 A-17断層による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)の設定(補足)> 設定方針及び震源断層パラメータ

第992回 資料1-6 p.90一部修正



第992回 資料1-6 p.91再掲





○A-17断層による地震について、地質調査結果、断層傾斜角及び地震発生層上下端深さを考慮して地震発生層を飽 和するように震源断層面を設定した際に、震源断層長さが震源断層幅(平均)*1に満たないため、震源断層長さが 震源断層幅(平均)と同等となるように、震源断層面を走向方向に拡張して設定する(次ページ参照)。その際には、 拡張後の震源断層上端の中心と敷地との距離が最短となるように拡張する。その結果、震源断層長さは21.7kmとなる (活断層長さは15.7km)。

○上記のとおり設定した震源断層面の面積から入倉・三宅(2001)に基づき算出した地震モーメントはM₀=1.23×10¹⁹Nm であり、地震規模はMj7.2^{※2}である。



※1 震源断層幅(平均)は、震源断層面積を震源断層長さで除して算出。 ※2 M₀=7.5×10¹⁸Nmを武村(1990)でMjに換算。 ※3 拡張後の下端深さは、拡張前の両下端を通る直線をプレート境界と仮定して設定。 第992回

資料1-6 p.92再揭

第992回 資料1-6 p.93一部修正

<設定した震源断層面>

震源断層パラ	設定値		
	GL-6km以浅	60°	
断僧傾斜角	GL-6km以深	35°	
震源断層上端深さ		5.0km	
震源断層長さ(拡張前)	15.7km		
震源断層下端深さ(拡張	16.8~18.4km		
	GL-6km以浅	1.2km	
雪·冱紫房痘(抗建筑)	GL-6km以深	18.9~21.7km	
辰际的眉幅(孤饭时)	全体	20.1~22.9km	
	平均	21.5km	
	北側	3.9km	
正回力回八の拡張長さ	南側	2.1km	
震源断層長さ(拡張後)	21.7km		
震源断層下端深さ(拡張	16.6~18.8km		
	GL-6km以浅	1.2km	
	GL-6km以深	18.5~22.4km	
辰祢町間幅(拡張伎) 	全体	19.7~23.6km	
	平均	21.7km	



<A-17断層による地震の震源断層面の設定※>

※ 深さ約2kmの調査範囲においては地下深部に連続する断層は認められない(補足説明資料③-02参照)ことから、断層面は深さ2km以深に想定。

<補足説明資料③-05 A-17断層による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)の設定(補足)>

①断層面の位置に関するパラメータスタディ

第992回 資料1-6 p.94一部修正

(①-1 震源断層面の拡張方法の確認)

 ○A-17断層による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、拡張後の震源断層上端の中心と 敷地との距離が最短となるように走向方向両側(北側及び南側)に拡張して設定している。
 ○この基本震源モデル(地震動の顕著な増幅を考慮しない)に対して、走向方向片側(北側)に拡張したモデル(以 下、「北側拡張モデル」という。)を設定し、基本震源モデル(地震動の顕著な増幅を考慮しない)における断層面の 位置の代表性を検討する。



※ 深さ約2kmの調査範囲においては地下深部に連続する断層は認められない(補足説明資料③-02参照)ことから、断層面は深さ2km以深に想定。



(①-1 震源断層面の拡張方法の確認(震源断層パラメータの比較))

○震源断層パラメータの比較によると、基本震源モデル(地震動の顕著な増幅を考慮しない)と北側拡張モデルの地震 規模Mjは同じであり、等価震源距離は同程度となっている。

○また、地震動評価への影響が大きい短周期レベルも、同程度となっている。

	震源断層パラメータ	基本震源モデル (南北拡張モデル) (地震動の顕著な増幅 を考慮しない)	北側拡張モデル
	地震規模Mj	7.2	7.2
	断層最短距離(km)	5.8	5.8
パ巨	「等価震源距離(km)	11.3	11.4
フ 祝 メ 的	震源断層長さ(km)	21.7	22.1
I断タ層	震源断層幅(km)	19.7~23.6	20.1~24.0
	震源断層面積(km²)	469.81	487.31
	地震モーメント(Nm)	1.23×10 ¹⁹	1.32×10 ¹⁹
ノペ 2世年	短周期レベル(Nm/s ²)	1.22×10 ¹⁹	1.25×10 ¹⁹
ラ視	アスペリティ応力降下量(MPa)	13.72	13.64
メ り り 断 夕 層	アスペリティ面積(km²)	100.55	106.87
	アスペリティ地震モーメント(Nm)	5.26×10 ¹⁸	5.79×10 ¹⁸

<震源断層パラメータの比較>

第992回 資料1-6 p.96再掲

(①-1 震源断層面の拡張方法の確認(Noda et al.(2002)の方法による応答スペクトルの比較))

○Noda et al.(2002)の方法による応答スペクトルの比較によると、基本震源モデル(地震動の顕著な増幅を考慮しない)と 北側拡張モデルの地震動レベルは同程度となっている。



<基本震源モデル(地震動の顕著な増幅を考慮しない)と北側拡張モデルのNoda et al.(2002)の方法による応答スペクトルの比較(水平動)>

第992回 資料1-6 p.97再掲

(①-1 震源断層面の拡張方法の確認(統計的グリーン関数法による平均応答スペクトルの比較))

○統計的グリーン関数法による平均応答スペクトル[※]の比較によると、基本震源モデル(地震動の顕著な増幅を考慮しない)と 北側拡張モデルの地震動レベルは同程度となっている。



<基本震源モデル(地震動の顕著な増幅を考慮しない)と北側拡張モデルの統計的グリーン関数法による平均応答スペクトル※の比較(破壊開始点1)> ※統計的グリーン関数法による地震動評価結果(応答スペクトル)20波の平均。

第992回 資料1-6 p.98再掲

(①-1 震源断層面の拡張方法の確認(統計的グリーン関数法による平均応答スペクトルの比較))

○統計的グリーン関数法による平均応答スペクトル[※]の比較によると、基本震源モデル(地震動の顕著な増幅を考慮しない)と 北側拡張モデルの地震動レベルは同程度となっている。



<基本震源モデル(地震動の顕著な増幅を考慮しない)と北側拡張モデルの統計的グリーン関数法による平均応答スペクトル※の比較(破壊開始点2)> ※統計的グリーン関数法による地震動評価結果(応答スペクトル)20波の平均。





(①-1 震源断層面の拡張方法の確認(統計的グリーン関数法による平均応答スペクトルの比較))

○統計的グリーン関数法による平均応答スペクトル[※]の比較によると、基本震源モデル(地震動の顕著な増幅を考慮しない)と 北側拡張モデルの地震動レベルは同程度となっている。

○Noda et al.(2002)の方法による応答スペクトル及び統計的グリーン関数法による平均応答スペクトル[※]の比較から、基本震源モデル (地震動の顕著な増幅を考慮しない)における断層面の位置の代表性を確認した。



<基本震源モデル(地震動の顕著な増幅を考慮しない)と北側拡張モデルの統計的グリーン関数法による平均応答スペクトル※の比較(破壊開始点3)> ※統計的グリーン関数法による地震動評価結果(応答スペクトル)20波の平均。

(①-2 ディレクティビティの影響確認)



※1 統計的グリーン関数法による地震動評価結果(応答スペクトル)20波の平均。

※2 深さ約2kmの調査範囲においては地下深部に連続する断層は認められない(補足説明資料③-02参照)ことから、断層面は深さ2km以深に想定。 ※3 地震発生層下端はプレート境界面(内閣府(2012)による)であるが、プレート境界面が20kmより深い場合には深さ20kmとして設定。 第992回 資料1-6 p.100一部修正



(①-2 ディレクティビティの影響確認(震源断層パラメータの比較))

○基本震源モデル(地震動の顕著な増幅を考慮しない)とパラメータスタディモデルの震源断層パラメータの比較を示す。 ○パラメータスタディモデルについて、地震モーメントや短周期レベルは基本震源モデル(地震動の顕著な増幅を考慮しない) よりも若干大きいが、敷地までの距離は基本震源モデル(地震動の顕著な増幅を考慮しない)よりも遠い。

	震源断層パラメータ	基本震源モデル (地震動の顕著な増幅を 考慮しない)	パラメータスタディモデル
	地震規模Mj	7.2	7.3
	断層最短距離(km)	5.8	9.4
パ目	等価震源距離(km)	11.3	15.7
フ祝メ的	震源断層長さ(km)	21.7	23.8
断 夕層	震源断層幅(km)	19.7~23.6	21.1~25.7
	震源断層面積(km²)	469.81	564.67
	地震モーメント(Nm)	1.23×10 ¹⁹	1.77×10 ¹⁹
」、 [°] 2些ケ	短周期レベル(Nm/s ²)	1.22×10 ¹⁹	1.38×10 ¹⁹
ラ視	アスペリティ応力降下量(MPa)	13.72	13.31
メ的 丨断	アスペリティ面積(km²)	100.55	136.62
夕層	アスペリティ地震モーメント(Nm)	5.26×10 ¹⁸	8.58×10 ¹⁸

く基本震源モデル(地震動の顕著な増幅を考慮しない)とパラメータスタディモデルの震源断層パラメータの比較>



(①-2 ディレクティビティの影響確認(Noda et al.(2002)の方法による応答スペクトルの比較))

○Noda et al.(2002)の方法による応答スペクトルの比較によると、基本震源モデル(地震動の顕著な増幅を考慮しない) の方がパラメータスタディモデルに比べて地震動レベルが大きくなっている。



<基本震源モデル(地震動の顕著な増幅を考慮しない)とパラメータスタディモデルのNoda et al.(2002)の方法による応答スペクトルの比較>



(①-2 ディレクティビティの影響確認(統計的グリーン関数法による平均応答スペクトルの比較))

○統計的グリーン関数法による平均応答スペクトル※の比較によると、基本震源モデル(地震動の顕著な増幅を考慮しない) の方がパラメータスタディモデルに比べて地震動レベルが大きくなっている。

○Noda et al.(2002)の方法による応答スペクトル及び統計的グリーン関数法による平均応答スペクトル※の比較から、基本震源モデル (地震動の顕著な増幅を考慮しない)における断層面の位置の代表性を確認した。



<基本震源モデル(地震動の顕著な増幅を考慮しない)とパラメータスタディモデルの統計的グリーン関数法による平均応答スペクトル※の比較> ※統計的グリーン関数法による地震動評価結果(応答スペクトル)20波の平均。

第992回 資料1-6 p.104一部修正



<補足説明資料③-05 A-17断層による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)の設定(補足)> ②断層傾斜角に関するパラメータスタディ (震源断層パラメータの比較)

○基本震源モデル(地震動の顕著な増幅を考慮しない)とパラメータスタディモデルの震源断層パラメータの比較を示す。 ○パラメータスタディモデルについて、基本震源モデル(地震動の顕著な増幅を考慮しない)よりも地震規模Mjが小さく、等価震源距離は長く なっている。また、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、地震モーメントや短周期レベルは小さくなっている。

○震源断層パラメータの比較から、基本震源モデル(地震動の顕著な増幅を考慮しない)における断層傾斜角の代表性を確認した。

<基本震源モデル(地震動の顕著な増幅を考慮しない)とパラメータスタディモデルの震源断層パラメータの比較>

震源断層パラメータ		ラメータ	基本震源モデル (地震動の顕著な増幅を考慮しない)	パラメータスタディモデル
	地震規模Mj		7.2	7.0
	断層最短距離(km)		5.8	6.6
	等価震源距離(km)		11.3	11.6
パ巨	断層傾斜角(°)	深さ6km以浅	60	45
フ 化 メ 的		深さ6km以深	35	45
断 夕層	震源断層長さ(km)		21.7	21.6
	震源断層幅(km)		19.7~23.6	15.8~18.3
	震源断層面積(km²)		469.81	368.28
	地震モーメント(Nm)		1.23×10 ¹⁹	7.54×10 ¹⁸
」、 [°] 2些4	短周期レベル(Nm/s ²)		1.22×10 ¹⁹	1.04×10 ¹⁹
ラ視	アスペリティ応力降下量(MPa)		13.72	14.29
メ的 一断	アスペリティ面積(km²)		100.55	67.01
夕層	アスペリティ地震モーメント(Nm)		5.26×10 ¹⁸	2.75×10 ¹⁸

補足説明資料③-06 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(地震動の顕著な 増幅を考慮しない)の設定(補足)

第992回 資料1-6 p.107再掲


第992回 資料1-6 p.108一部修正

パラメータスタディモデルの設定

- 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(地震動の顕著な増幅を考慮しない)の設定にあたり、以下のパラメータスタディ モデルを設定する。
 - ケース①: 御前崎海脚西部の断層帯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(地震動の顕著な増幅を考慮しない)と同様に、 深さ2~6kmを60°、深さ6~8kmを35°、深さ8km以深を25°としたモデル
 - ケース②: 深さ2~6kmを60°、深さ6km以深を25°としたモデル
 - ケース③: 深さ2~5kmを60°、深さ5km以深を25°としたモデル
 - ケース④: 深さ2km以深を25°としたモデル

○ 各パラメータスタディモデルについて、各震源断層パラメータやNoda et al.(2002)の方法による地震動レベルの比較を踏まえて、敷地への影響が最も大き くなるパラメータスタディモデルを、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)として設定する。



パラメータスタディモデルの設定 (震源モデル)



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

<補足説明資料③-06 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(地震動の顕著な増幅を考慮しない)の設定(補足)>

第992回 資料1-6 p.110再揭

パラメータスタディモデルの設定 (震源断層パラメータの比較)

○パラメータスタディモデルの各ケースについて、震源断層パラメータの比較を示す。
 ○地震規模は、ケース①がMj7.4であるのに対し、ケース②~④はMj7.5となっている。
 ○等価震源距離は、ケース④が16.8kmであるのに対し、ケース①は12.4km、ケース②③は12.7kmで同程度となっている。
 ○ケース②③は、地震規模、等価震源距離が同じであるが、地震モーメントや短周期レベルはケース③が若干大きくなっている。

	震源断層パラメータ	基本震源モデル (地震動の顕著な	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)のパラメータスタディモデル						
		増幅を考慮しない)	ケース①	ケース②	ケース③	ケース④			
	地震規模Mj	7.2	7.4	7.5	7.5	7.5			
	断層最短距離(km)	5.8	5.8	5.8	5.8	9.2			
パ巨 ラ視 メ的	等価震源距離(km)	11.3	12.4	12.7	12.7	16.8			
	震源断層長さ(km)	21.7	21.7	21.7	21.7	21.7			
断 夕層	震源断層幅(km)	19.7~23.6	28.2~33.1	30.4~34.4	32.5~35.5	35.5			
	震源断層面積(km²)	469.81	687.65	726.68	759.10	770.35			
	地震モーメント(Nm)	1.23×10 ¹⁹	2.63×10 ¹⁹	2.94×10 ¹⁹	3.21×10 ¹⁹	3.30×10 ¹⁹			
」、 [°] 治生	短周期レベル(Nm/s ²)	1.22×10 ¹⁹	1.58×10 ¹⁹	1.64×10 ¹⁹	1.68×10 ¹⁹	1.70×10 ¹⁹			
ハ ラ メ ー タ	アスペリティ応力降下量(MPa)	13.72	12.88	12.76	12.67	12.64			
	アスペリティ面積(km²)	100.55	189.72	208.01	223.70	229.26			
	アスペリティ地震モーメント(Nm)	5.26×10 ¹⁸	1.45×10 ¹⁹	1.68×10 ¹⁹	1.89×10 ¹⁹	1.96×10 ¹⁹			

<各ケースの震源断層パラメータ>

<補足説明資料③-06 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(地震動の顕著な増幅を考慮しない)の設定(補足)> パラメータスタディモデルの設定

第992回 資料1-6 p.111再掲

(Noda et al.(2002)の方法による応答スペクトルの比較)

○パラメータスタディモデルの各ケースについて、Noda et al.(2002)の方法による応答スペクトルの比較によると、ケース②と ケース③の地震動レベルが最も大きくなっている。



○ケース③の地震モーメントや短周期レベルがケース②に比べて若干大きいことを踏まえ、断層傾斜角の不確かさの考慮として、敷地への影響が最も大きいケース③を採用する。



補足説明資料③-07 内陸地殻内地震のNGA距離減衰式の2014年版による地震動評価結果と2008年版による 地震動評価結果との比較

<補足説明資料③-07 内陸地殻内地震のNGA距離減衰式の2014年版による地震動評価結果と2008年版による地震動評価結果との比較> 御前崎海脚西部の断層帯による地震 (基本震源モデル(地震動の顕著な増幅を考慮しない))

第992回 資料1-6 p.113再掲

○御前崎海脚西部の断層帯による地震の応答スペクトルに基づく地震動評価において用いているNGA距離減衰式について、 2014年版と2008年版の地震動評価結果とを比較した結果、両者の地震動レベルは同程度である。



<補足説明資料③-07 内陸地殻内地震のNGA距離減衰式の2014年版による地震動評価結果と2008年版による地震動評価結果との比較> 御前崎海脚西部の断層帯による地震 (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))

○御前崎海脚西部の断層帯による地震の応答スペクトルに基づく地震動評価において用いているNGA距離減衰式について、 2014年版と2008年版の地震動評価結果とを比較した結果、両者の地震動レベルは同程度である。



<NGA距離減衰式の2014年版による地震動評価結果と2008年版による地震動評価結果との比較(水平動)> (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)(御前崎海脚西部の断層帯による地震))

第992回

資料1-6 p.114再揭

<補足説明資料③-07内陸地設内地震のNGA距離減衰式の2014年版による地震動評価結果と2008年版による地震動評価結果との比較> 御前崎海脚西部の断層帯による地震 (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))

○御前崎海脚西部の断層帯による地震の応答スペクトルに基づく地震動評価において用いているNGA距離減衰式について、 2014年版と2008年版の地震動評価結果とを比較した結果、両者の地震動レベルは同程度である。



<NGA距離減衰式の2014年版による地震動評価結果と2008年版による地震動評価結果との比較(水平動)> (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)(御前崎海脚西部の断層帯による地震))

<補足説明資料③-07内陸地設内地震のNGA距離減衰式の2014年版による地震動評価結果と2008年版による地震動評価結果との比較>A-17断層による地震

(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))

○A-17断層による地震の応答スペクトルに基づく地震動評価において用いているNGA距離減衰式について、2014年版と 2008年版の地震動評価結果とを比較した結果、両者の地震動レベルは同程度である。



第992回

資料1-6 p.116再揭

補足説明資料③-08 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の断層モデルを用いた手法 による地震動評価(補足)

<補足説明資料③-08 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の断層モデルを用いた手法による地震動評価(補足)>断層モデルを用いた手法

第992回 資料1-6 p.118再掲

【内陸地殻内地震のアスペリティの応力降下量の不確かさの考慮】

○内陸地殻内地震の地震動評価では、新潟県中越沖地震の知見を踏まえ、強震動予測レシピ(2020)によるアスペリティの応力降下量の1.5倍を考慮する。

【アスペリティの応力降下量の1.5倍ケースの断層モデルを用いた手法による計算】

 ○断層モデルを用いた手法は、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の計算は、短周期レベルがアスペリティの応力降下量に比例する下式の関係に基づき、入倉・他(1997)による波形合成により行う。要素地震の作成は、震源断層全体の平均的な要素地震を作成したうえで、経験的グリーン関数法と同じように、 波形合成の際、アスペリティと背景領域毎に応力降下量補正係数Cと重ね合わせ数nを設定して応力降下量及びすべり量の補正を行う手法により行う。

短周期レベル: $A=4\pi \cdot \mathbf{r} \cdot \Delta \sigma_a \cdot \beta^2$ ここで、r: アスペリティの等価半径、 $\Delta \sigma_a$: アスペリティの応力降下量、 β : S波速度 : 壇・他(2001)

○ アスペリティの応力降下量の1.5倍ケースは、上記統計的グリーン関数法の計算において、基本モデルと同じ要素地震を用い、応力 降下量補正係数Cと重ね合わせ数nを新たに設定し、短周期レベルが基本モデルの1.5倍となる手法により行う。

○応力降下量の1.5倍ケースの計算手法については、2009年4月23日に開催された原子力安全委員会 地震動解析技術等作業会 合において、下表のA法、B法の2つが確認されており、浜岡原子力発電所の地震動評価で用いている手法はA法である。

手法	応力降下量Δσ変更モデルに対する波形合成の手法の概要	波形合成後の大地震の短周期レベル	備考
A法	基本モデルと同じ要素地震波を用い、応力降下量補正係数Cと重ね合わせ数nを 新たに設定する。この考え方は、通常の入倉法におけるΔσのCによる補正と類似し ており、経験的グリーン関数法と統計的グリーン関数法のいずれにも適用できる。	基本モデルの1.5倍	浜岡原子力発電所 の地震動評価で用 いている手法
B法	要素地震の応力降下量Δσ _e を基本モデルから変更し、基本モデルと同じCとnを用い る。この考え方は、要素地震波を人工的に作成する統計的グリーン関数法にのみ 適用できる。	基本モデルの1.5 ^{2/3} 倍(約1.3倍)	

・原子力安全委員会 地震動解析技術等作業会合(2009年4月23日) で確認された内容

<補足説明資料③-08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の断層モデルを用いた手法による地震動評価(補足)> アスペリティの応力降下量の不確かさを考慮したケースの計算手法 (原子力安全委員会 地震動解析技術等作業会合におけるA法) 第992回 資料1-6 p.119再掲

○ A 法の概要は以下の通りであり、基本モデルの計算における応力降下量の補正係数Cとすべりの重ね合わせ数n_Dに対し、アスペリティの応力降下量の1.5倍ケースの計算は、基本モデルと同じ要素地震を用い、応力降下量補正係数C'とすべりの重ね合わせ数n_D'を新たに設定して波形合成を行うことにより、波形合成後の大地震の地震モーメントM₀は基本モデルと変えずに、短周期レベルのみ基本モデルの1.5倍となる。



<補足説明資料③-08 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の断層モデルを用いた手法による地震動評価(補足)> アスペリティの応力降下量の不確かさを考慮したケースの計算手法 (原子力安全委員会 地震動解析技術等作業会合における B法) 第992回 資料1-6 p.120再掲

○ B 法の概要は以下の通りであり、統計的グリーン関数法の人工的な要素地震の作成の際に、応力降下量を1.5倍(f_cが高振動数側に 移動)するが、要素地震の作成に用いるパラメータ間の関係式により、要素地震の短周期レベルは基本モデルの1.3倍(1.5^{2/3}倍)程 度にしかならないため、この要素地震を用いて波形合成を行っても、合成後の大地震の短周期レベルも基本モデルの1.3倍程度にしかな らない。



<補足説明資料③-08 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の断層モデルを用いた手法による地震動評価(補足)> アスペリティの応力降下量の不確かさを考慮したケースの計算手法 (浜岡原子力発電所の統計的グリーン関数法の計算)

第992回 資料1-6 p.121再掲

 浜岡原子力発電所の統計的グリーン関数法の計算は、短周期レベルがアスペリティの応力降下量に比例する関係(A=4π・r・Δσ_a・ β²)に基づき、以下に示す入倉・他(1997)による波形合成の式を用いる。
 応力降下量補正係数C及び重ね合わせ数n(n_L、n_W、n_D)は、評価対象の大地震と要素地震の関係に基づき設定する。
 この波形合成による合成倍率は、長周期側(低振動数側)でC・(n_L・n_W・n_D)倍、短周期側(高振動数側)でC・(n_L・n_W)^{1/2}倍である。これにより、断層長さLと断層幅Wが同じ場合、短周期レベルとアスペリティの応力降下量は比例関係となる。

- 【入倉・他(1997)による波形合成の式】 $U(t) = \sum_{i=1}^{n_{L}} \sum_{j=1}^{n_{W}} \frac{X_{e}}{X_{ij}} C \cdot u_{e}(t-t_{ij})$ $+ \frac{1}{n'(1-e^{-1})} \sum_{i=1}^{n_{L}} \sum_{j=1}^{n_{W}} \sum_{k=1}^{(n_{D}-1)n'} \frac{X_{e}}{X_{ij}} C \cdot \exp\{-\frac{k-1}{(n_{D}-1)n'}\} \cdot u_{e}\{t-t_{ij}-\frac{(k-1)\tau}{(n_{D}-1)\cdot n'}\}$ $t_{ij} = \frac{\eta_{ij}}{v_{r}} + \frac{X_{ij}}{\beta} + \varepsilon_{ij}$ U(t) : 大地震の地震動, u(t) : 要素地震の地震動,
 - η_i: 要素(i,j)までの距離、XeとX_i: 各々要素地震と要素(i,j)の震源距離
 - vr: 破壊伝播速度、β:S波速度、τ: 立ち上がり時間、
 - C:応力降下量補正係数、
 - n_L : 断層長さの重ね合わせ数、 n_W : 断層幅の重ね合わせ数、 n_D : すべりの重ね合わせ数

【応力降下量補正係数C、重ね合わせ数nの設定】

$$\begin{split} M_0 = M_{0e} \cdot C \cdot (n_L \cdot n_W \cdot n_D) & A = A_e \times C \cdot (n_L \cdot n_W)^{1/2} \\ C = \Delta \sigma / \Delta \sigma_e & n^3 = n_L \cdot n_W \cdot n_D = M_0 / (C \cdot M_{0e}) \\ & n_L = L / L_e & n_W = W / W_e & n_D = D / (C \cdot D_e) \\ M_0 : 地震モーメント、A : 短周期レベル、 \\ \Delta \sigma : 応力降下量、L : 断層長さ、W : 断層幅、D : すべり量 \end{split}$$

(添え字なしが 評価対象の大地震、添え字eが要素地震を表す。)

【入倉・他(1997)による波形合成による合成倍率】

低振動数側 $(f \rightarrow 0)$: $(第1項) + (第2項) = C \cdot [(n_L \cdot n_W) + (n_L \cdot n_W) (n_D - 1)]$ = $C \cdot (n_L \cdot n_W \cdot n_D)$ 高振動数側 $(f \rightarrow \infty)$: $(第1項) + (第2項) \Rightarrow C \cdot [(n_I \cdot n_W)^{1/2} + 0]$



周波数 f (Hz) く波形合成による合成倍率の概念図> <補足説明資料③-08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の断層モデルを用いた手法による地震動評価(補足)> アスペリティの応力降下量の不確かさを考慮したケースの計算手法 (浜岡原子力発電所の統計的グリーン関数法の計算)

 ○浜岡原子力発電所の統計的グリーン関数法の要素地震の作成は、震源断層全体の平均的な要素地震を作成したうえで、経験的 グリーン関数法と同じように、波形合成の際、アスペリティと背景領域毎に応力降下量補正係数Cと重ね合わせ数nを設定して応力降 下量及びすべり量の補正を行う手法により行う。
 ○アスペリティの応力降下量の1.5倍ケースは、基本モデルと同じ要素地震を用い、応力降下量補正係数Cと重ね合わせ数nを新た に設定し、短周期レベルが1.5倍となる手法(原子力安全委員会・地震動解析技術等作業会合におけるA法)を用いる。
 ○具体的には、アスペリティの応力降下量補正係数C'は基本モデルの1.5倍、すべりの重ね合わせ数n_D'は基本モデルの1/1.5倍に設定して波形合成を行うことにより、地震モーメントM₀'は基本モデルと変えずに、短周期レベルA'のみ基本モデルの1.5倍となる計算を行う。



第992回 資料1-6 p.122再掲

第992回 資料1-6 p.123再掲

○A-17断層による地震を例に、統計的グリーン関数法と波数積分法のハイブリッド合成法による地震動評価結果の比較を示す。
 ⇒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(アスペリティの応力降下量の1.5倍ケース)は、基本震源モデルに対し、
 フーリエスペクトルで、短周期側は概ね1.5倍、長周期側は概ね1.0倍となっている。



補足説明資料③-09 プレート間地震に関する知見

1.1 南海トラフで発生するプレート間地震に関する知見

○南海トラフについては、歴史地震に関する豊富な記録に加えて、周辺の地震活動、地殻変動、変動地形等に係る数多くの研究が行われており、南海トラフ沿いのプレート境界は、大地震の繰り返しの発生履歴が世界で最も詳しく調べられているプレート境界の一つとして知られている。

○南海トラフで発生するプレート間地震に係る知見について、以下を対象に整理する。

行政機関による知見(地震調査委員会、中央防災会議、内閣府「南海トラフの巨大地震モデル検討会」)

南海トラフにおける地震時挙動に関する知見

1.2 その他の国内外のプレート間地震に関する知見

○南海トラフ以外の国内外でこれまでに発生したMw9クラスの巨大地震について、特に、強震動の詳細な検討がなされた
 2011年東北地方太平洋沖地震(Mw9.0)の知見を中心に、2004年スマトラ島沖地震(Mw9.1)、2010年チリ地震
 (Mw8.8)・1960年チリ地震(Mw9.5)、1964年アラスカ地震(Mw9.2)の知見について整理する。

1.3 震源域直上の地震動に関する知見

○浜岡原子力発電所は、南海トラフのプレート間地震の震源域直上に位置することから、以下を対象に震源域直上の 地震動に関する知見を整理する。

震源域直上の観測記録の特徴及び予測手法との関係

震源域直上の震度データを用いた震源モデルの構築



1.1 南海トラフで発生するプレート間地震に関する知見

○南海トラフについては、歴史地震に関する豊富な記録に加えて、周辺の地震活動、地殻変動、変動地形等に係る数多くの研究が行われており、南海トラフ沿いのプレート境界は、大地震の繰り返しの発生履歴が世界で最も詳しく調べられているプレート境界の一つとして知られている。

○南海トラフで発生するプレート間地震に係る知見について、以下を対象に整理する。

行政機関による知見(地震調査委員会、中央防災会議、内閣府「南海トラフの巨大地震モデル検討会」)

南海トラフにおける地震時挙動に関する知見

1.2 その他の国内外のプレート間地震に関する知見

○南海トラフ以外の国内外でこれまでに発生したMw9クラスの巨大地震について、特に、強震動の詳細な検討がなされた
 2011年東北地方太平洋沖地震(Mw9.0)の知見を中心に、2004年スマトラ島沖地震(Mw9.1)、2010年チリ地震
 (Mw8.8)・1960年チリ地震(Mw9.5)、1964年アラスカ地震(Mw9.2)の知見について整理する。

1.3 震源域直上の地震動に関する知見

○浜岡原子力発電所は、南海トラフのプレート間地震の震源域直上に位置することから、以下を対象に震源域直上の 地震動に関する知見を整理する。

震源域直上の観測記録の特徴及び予測手法との関係

震源域直上の震度データを用いた震源モデルの構築

第992回

資料1-6 p.126再揭

<補定説明資料③-09プレート間地震に関する知見> 南海トラフで発生するプレート間地震に関する知見 (行政機関による知見(地震調査委員会(2013b)(地震発生様式の多様性)))

○地震調査委員会(2013b)によると、これまでに南海トラフで発生した地震については、紀伊半島沖を境として、西側の南海地域で発生する地震、東側の東海地域で発生する地震、又は両者が同時に発生する地震に大別され、地震が同時に発生しない場合であっても数年以内の時間差でもう一方の領域で地震が発生するなど、その発生様式や震源域の広がり方には多様性があるとしている。

○津波堆積物の調査研究結果によると、歴史記録から推定することができる684年白鳳地震より前にも、南海トラフで大地震が繰り返し起きていたことが分かっており、1707年宝永地震クラスの大地震は、300~600年間隔で発生していることが明らかになったとしている。

	<u>改生左日日</u>		規模		
	光 生 平月日	М	Mt	Mw	
正平(康安)東海地震	1361/08/0?				
正平(康安)南海地震	1361/08/03	8¼~8.5			
明応地震	1498/09/20	8. 2~8. 4	8.5		
慶長地震	1605/02/03	7.9	8.2		
宝永地震	1707/10/28	8.6	8.4		
安政東海地震	1854/12/23	8.4	8.3		
安政南海地震	1854/12/24	8.4	8.3		
昭和東南海地震	1944/12/07	7.9	8.1	8.1~8.2	
昭和南海地震	1946/12/21	8.0	8.1	8. 2~8. 5	

マグニチュードとして、宇津(1999)の表
 に記述されたマグニチュード(M)、津波
 の大きさから決めた津波マグニチュード
 (Mt)、各種研究成果を踏まえ、地震
 モーメント等を利用して推定したモーメントマグニチュード(Mw)を示す。正平
 (康安)東海地震の発生年月日は
 南海地震と同時に起きた(8/3)という
 説があるため、日の表記を"?"にした。



<南海トラフで発生した大地震の地震規模> (地震調査委員会(2013b)による)

<補足説明資料③-09プレート間地震に関する知見> 南海トラフで発生するプレート間地震に関する知見 資料1-6 p.128再揭 (行政機関による知見(地震調査委員会(2013b)(南海トラフの最大クラスの地震)))

- ○地震調査委員会(2013b)によると、評価対象 領域の全体がすべることで発生する地震が、本 評価で想定する南海トラフの「最大クラスの地 震してあり、この「最大クラスの地震しの震源域 は、過去の地震、フィリピン海プレートの構造、 海底地形等に関する特徴など、現在の科学 的知見に基づいて推定したものとしている。
- ○この評価対象領域は、後述する内閣府 (2012)による「南海トラフの巨大地震モデル検 討会しの想定震源域・想定津波波源域と同じ である。
- ○また、「最大クラスの地震」については、過去数 千年間に発生したことを示す記録はこれまで見 つかっておらず、定量的な評価は困難であるが、 地震の規模別頻度分布から推定すると、その 発生頻度は100年~200年の間隔で繰り返し 発生している大地震に比べ、一桁以上低いと 考えられるとしている。

・地震調査委員会(2013b)は、南海トラフで次に発生するM8~9クラスの地 震の発生確率の評価に際しては、過去に南海トラフで発生した大地震の多 様性を踏まえて、南海トラフを南海・東南海領域という区分はせず、南海トラ フ全体を一つの領域として考え、今後30年以内の地震発生確率を60~ 70%としている。



<南海トラフの評価対象領域> (地震調査委員会(2013b)に図の説明(最大クラスの地震の震源域)を加筆)

第992回

<補定説明資料③-09プレート間地震に関する知見> 南海トラフで発生するプレート間地震に関する知見

(行政機関による知見(中央防災会議「東海地震に関する専門調査会」(2001)、「東南海、南海地震等に関する専門調査会」(2003) (強震断層モデル)))

○中央防災会議において、「東海地震に関する専門調査会」(2001)、
 (以下、「中央防災会議(2001b)」という。)「東南海、南海地震等に
 関する専門調査会」(2003)
 (以下、「中央防災会議(2003b)」という。)が設置され、想定東海地震や想定東海地震、東南海地震、南海地震の震源域が同時に破壊されるケース等の強震断層モデル(中央防災会議モデル(既往地震))が設定されている。

対象地震	面積 (km²)	地震モーメント (Nm)	モーメント マク゛ニチュート゛	アスペリティの応力 降下量(MPa)	
想定東海地震	約9,400	1.1×10 ²¹	8.0	21.4	
想定東海·東南海地震	約24,000	3.4×10 ²¹	8.3	21.4, 21.9	
想定東海·東南海·南海地震	約61,000	1.22×10 ²²	8.7	21.4, 21.9, 24.6	



<想定東海地震の強震断層モデル> (中央防災会議(2001b)による)





<想定東海・東南海地震、想定東海・東南海・南海地震の強震断層モデル(中央防災会議モデル(既往地震))>

(中央防災会議(2003b)に図の説明(アスペリティ、破壊開始点)を加筆)

·「中央防災会議モデル(既往地震)」は参考文献における中央防災会議(2001b)と中央防災会議(2003b)に基づく。以降、同じ。

第992回

資料1-6 p.129再揭

<補定説明資料③-09プレート間地震に関する知見> 南海トラフで発生するプレート間地震に関する知見

(行政機関による知見(中央防災会議「東海地震に関する専門調査会」(2001)、「東南海、南海地震等に関する専門調査会」(2003) (強震断層モデルの妥当性確認)))

○想定東海地震の震源域や断層パラメータは、強震動の計算結果による震度分布と1854年安政東海地震(M8.4)の 広域の震度分布の東側の部分との比較等により、その妥当性が確認されている。



(中央防災会議(2001b)による)

第992回

資料1-6 p.130再揭

<補定説明資料③-09 プレート間地震に関する知見> 南海トラフで発生するプレート間地震に関する知見

(行政機関による知見(中央防災会議「東海地震に関する専門調査会」(2001)、「東南海、南海地震等に関する専門調査会」(2003) (強震断層モデルの妥当性確認)))

○想定東海地震・東南海地震及び想定東海地震・東南海地震・南海地震の震源域や断層パラメータについても、 強震動の計算結果による震度分布と過去の5地震(宝永地震、安政東海地震、安政南海地震、東南海地震、 南海地震)の包絡形としての震度分布との比較等により、その妥当性が確認されている。



第992回

資料1-6 p.131再揭

<<p><補定説明資料③-09プレート間地震に関する知見> **南海トラフで発生するプレート間地震に関する知見**

(行政機関による知見(中央防災会議「東海地震に関する専門調査会」(2001)、「東南海、南海地震等に関する専門調査会」(2003) (強震断層モデルの妥当性確認)))

○前述のとおり、中央防災会議モデル(既往地震)は、過去の歴史地震の震度分布との比較等により、その妥当性が 確認されており、浜岡地点においても、歴史地震の震度 V に対して、強震動の計算結果による震度は6弱となってお り、概ね整合している。

		公開データによる震度階(地表)			
対象地	震	安政東海 地震 佐倉地点	中央防災会議 (浜岡地点: 51387141 メッシュ) (計測震度)		
相宁市海洲雪	破壞開始点1		6 弱 (5.8)		
心足术冲也展	破壞開始点2	17	6 弱 (5.8)		
想定東海・東	南海地震	v	6 弱 (5.8)		
想定東海·東南湖	每·南海地震		6 弱 (5.8)		





<1854年安政東海地震(M8.4)の震度分布> (中央防災会議(2001b)に 図の説明(佐倉の震度V)を加筆)

第992回

資料1-6 p.132再揭

<補定説明資料③-09プレート間地震に関する知見> 南海トラフで発生するプレート間地震に関する知見

(行政機関による知見(内閣府「南海トラフの巨大地震モデル検討会」(2012)(南海トラフで想定される最大クラスの地震の強震断層モデル)))

内閣府「南海トラフの巨大地震モデル検討会」(2012)(以下、「内閣府(2012)」という。)は、2011年東北地方太平洋沖地震を契機として中央防災会議の下に設置された「東北地方太平洋沖地震を教訓とした地震・津波対策に関する専門調査会」により示された「あらゆる可能性を考慮した最大クラスの巨大な地震・津波を検討していくべきである」との考え方に基づき、発生し得る最大クラスの地震・津波を検討している。
 南海トラフで想定される最大クラスの地震として設定した強震断層モデル(内閣府モデル(最大クラスの地震))及び当該モデルによる震度分布の推計結果について、Mw9クラスの巨大地震の中でも最大級のものであり、これにより推計される震度分布は、最大クラスの地震によるものとし、その地震の想定は、発生頻度は極めて低いものの、発生すれば甚大な被害をもたらす最大クラスの地震に相当するものであるとしている。



第992回

資料1-6 p.133再揭

<補足説明資料③-09プレート間地震に関する知見> 南海トラフで発生するプレート間地震に関する知見

(行政機関による知見(内閣府「南海トラフの巨大地震モデル検討会」(2012)(南海トラフで想定される最大クラスの地震の強震断層モデル)))

○内閣府(2012)では、南海トラフで想定される最大クラスの地震・津波として、強震断層 モデル及び津波断層モデルを設定している。

- ○強震断層モデルは、プレート境界面の深さ10kmよりも深い領域に設定され、強震動生 成域もその領域に配置されている。強震動を発生させる領域の設定は、深さ10kmより 深い領域でプレートが固着状態にあるとの研究成果に基づいており、深さ10kmからトラ フ軸までの領域については、強震動を発する可能性は低いが、高い津波をもたらす可能 性があるとしている。
- ○津波断層モデルは、強震断層モデルと異なり、深さ10km以浅のプレート境界浅部にす べりの大きな領域や分岐断層が考慮されている。

○ 内閣府(2012)では、南海トラフで想定される最大クラスの地震・津波として、津波断 層モデルには、プレート境界浅部や分岐断層が考慮されているが、強震断層モデルに は、プレート境界浅部や分岐断層が考慮されておらず、強震動生成域はプレート境 界深部に設定されている。



く最大クラスの地震の強震断層モデルと津波断層モデルの例>

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



大すべり域+超大すべり域を設定))



134

第992回

資料1-6 p.134再揭

<補定説明資料③-09プレート間地震に関する知見> 南海トラフで発生するプレート間地震に関する知見

(行政機関による知見(内閣府「南海トラフの巨大地震モデル検討会」(2015) (南海トラフで想定される最大クラスの地震の長周期地震断層モデル)))

 ○内閣府「南海トラフの巨大地震モデル検討会」(2015)(以下、「内閣府(2015)」という。)は、「東北地方太平洋沖地震を教訓とした地震・津波対策に関する 専門調査会」(2011)により示された「あらゆる可能性を考慮した最大クラスの巨大な地震・津波を検討すべきである」との考え方に基づき、前ページの内閣府の 「南海トラフの巨大地震モデル検討会」(2012)による強震断層モデルとは別に、過去地震に加え、最大クラスの地震を検討対象として、長周期地震動(周期2 ~10秒程度)を推計するために用いる長周期地震断層モデル(内閣府モデル(最大クラスの長周期地震))を構築している。
 ○具体的には、東北地方太平洋沖地震等の知見を踏まえ、周期2~10秒までの長周期地震動は強震動生成域のみのモデルで観測記録を再現できることから、 南海トラフで想定される最大クラスの地震の長周期地震断層モデルは、強震動生成域のみのモデルとして、5つの過去地震(1707年宝永地震、1854年安 政東海地震、1854年安政南海地震、1944年昭和東南海地震、1946年昭和南海地震)で強震動生成域を包絡する形で設定され、強震動生成域の応 力降下量は30MPaである。



・「内閣府モデル(最大クラスの長周期地震)」は参考文献における内閣府(2015)に基づく。以降、同じ。

第992回

資料1-6 p.135再揭



- 浜岡原子力発電所では、内閣府の南海トラフの巨大地震モデル検討会において複数の研究成果を踏まえてプレート境界の形状が設定された内閣府(2012)の最大 クラスの地震の断層モデル(内閣府モデル(最大クラスの地震))を用いて地震動評価を行っている。
 ○ 東海地域のフィリピン海プレートの形状に係る新たな知見であるMatsubara et al.(2021)について、一研究成果ではあるが、地震動評価への影響を確認する。
- Matsubara et al.(2021)は、陸域の定常観測点と駿河湾内の臨時海底観測点における地震観測データを活用して、東海地域の速度構造を地震波トモグラフィー 法により解析し、その速度構造における低速度かつ高Vp/Vsな海洋地殻の分布、微小地震の震源分布、低角逆断層型の地震の分布を考慮して、フィリピン海プレート上面の形状を推定している。
- 推定したフィリピン海プレート上面の形状について、右図のとおり、同じく地震波トモグラフィー法による速度構造等に基づき推定されたHirose et al.(2008)によるフィリピン海プレート上面の形状と併せて図示し、駿河トラフから沈み込むフィリピン海プレートの上面は深さ20km程度までの部分が既往のモデルよりも少し浅くなったとしている。



<<p><補定説明資料③-09 プレート間地震に関する知見> **南海トラフで発生するプレート間地震に関する知見**(プレート境界の形状に関する知見(Matsubara et al.(2021)))

○ Matsubara et al.(2021)では、地震波トモグラフィー法による速度構造の 推定に当たり、2000年10月~2017年12月の陸域の定常観測網のデー タと駿河湾内に設置された臨時海底地震計のデータのP波、S波の到達 時刻データ、陸域で実施された4発の人工地震探査の到達時刻データを 用いており、定常観測点と臨時海底地震計を組み合わせることにより、プ レート境界を交差する波線を用いた解析ができるようになり、浅い沈み込 み帯の形状が明らかになったとしている。

○チェッカーボードテストによると、地震波トモグラフィー法による速度構造の解析は、陸域は解析精度が高く、海域は遠州灘沖や御前崎半島周辺では解析精度が低いものの、臨時海底地震観測がされた駿河湾内については陸側と同様に解析精度が高いと考えられる。





<補定説明資料③-09 プレート間地震に関する知見> **南海トラフで発生するプレート間地震に関する知見** (プレート境界の形状に関する知見(内閣府(2012)))

○ 内閣府(2012)は、フィリピン海プレートの形状(プレート境界の形状)について、平成20年度から実施している東海・東南海・南海地震の連動性評価研究 プロジェクト(以下、「連動性評価プロジェクト」という。)において、探査深度がフィリピン海プレートまで達する多くの地下構造探査が実施され、概ね深さ20 ~50kmに至る構造を調査・分析した研究成果、Hirose et al.(2008)、Ide et al.(2010)の研究成果、深部低周波地震の分布を踏まえ、プレート境界の 形状を設定している。

○ 内閣府(2012)によるプレート境界の形状のうち、深さ10km及び20kmの等深線は、以下のとおり、地下構造探査結果等に基づきプレート境界の形状が検討された連動性評価プロジェクト(2009)に基づき設定されている。

②深さ10km及び20kmの等深線 連動性評価プロジェクト(2009)とHirose et al.(2008)の結果は、概ね一致している。 ここでは、連動性評価プロジェクトによる等深線を基とし、滑らかに繋いだ線とした。なお、四国東部沖における10kmの等深線については、 海底地形及びHirose et al.(2008)の結果を参照し、比較的緩やかな曲率を持つ線とした。



○ 浜岡原子力発電所では、上記のとおり内閣府の南海トラフの巨大地震モデル検討会において複数の研究成果を踏まえてプレート境界の形状が設定された 内閣府(2012)の最大クラスの地震の断層モデル(内閣府モデル(最大クラスの地震))を用いて地震動評価を行っている。

<<p><補足説明資料③-09プレート間地震に関する知見> 南海トラフで発生するプレート間地震に関する知見 (プレート境界の形状に関する知見(Matsubara et al.(2021)と内閣府(2012)の比較))

- Matsubara et al.(2021)は、最新の記録を用いて行った地震波トモグラフィー法による速度構造等に基づき東海地域のプレート境界の 形状を推定し、同じく地震波トモグラフィー法による速度構造等に基づき推定されたHirose et al.(2008)のプレート境界の形状と比較し、 駿河トラフから沈み込むフィリピン海プレートは深さ20km程度までが既往のモデルより少し浅くなったとし、深さ10kmの等深線がやや西側 に位置している。
- ○内閣府(2012)のプレート境界の形状は、地下構造探査結果等による連動性評価プロジェクト(2009)に基づき深さ10km及び20kmの 等深線が設定されており、右図のとおり、深さ10kmの等深線は、Hirose et al.(2008)よりやや西側に位置し、最新の記録を用いて推 定されたMatsubara et al.(2021)とより整合的である。また、深さ10km以外の等深線についても、内閣府(2012)はMatsubara et al.(2021)と概ね整合している。





○内閣府モデル(最大クラスの地震)に基づく強震断層モデルについて、敷地への影響が支配的な東海SMGA①を配置した敷地直下及びその周辺に着目して、 Matsubara et al.(2021)のプレート境界と断面比較をすると、敷地からやや離れたMatsubara et al.(2021)が推定結果として示している南端のところでやや違いが見られるものの、地震動評価に影響が大きい敷地直下を中心に両者は概ね整合している。

○ 影響確認のための試算として、内閣府モデル(最大クラスの地震)に基づく強震断層モデルをベースにMatsubara et al.(2021)において図示されている範囲の プレート境界深さを反映し、敷地への影響が支配的な東海SMGA①の断層最短距離Xsh及び等価震源距離Xeqを算定した結果、いずれも内閣府モデル (最大クラスの地震)に基づく強震断層モデルと概ね同等となっている。



※Matsubara et al.(2021)のプレート境界が図示されていない範囲は内閣府(2012)に基づ。Copyright © Chubu Electric Power Co., Inc. All rights reserved.

<補E説明資料③-09プレート間地震に関する知見> 南海トラフで発生するプレート間地震に関する知見 (南海トラフにおける地震時挙動に関する知見(超低周波地震))

南海トラフにおけるプレート沈み込み帯の特徴について、近年の研究(Obara et al.(2011)等)では、強震動が発生するとされる固着域(深さ10km~30km程度)より浅部では浅部超低周波地震が、固着域より深部では深部低周波地震が発生していることが報告されている。
 プレート間地震の浅部の破壊伝播形態として、プレート境界面に沿ってトラフ軸まで破壊が伝播する形態や付加体内の分岐断層に沿って破壊が伝播する形態が挙げられる。
 これらの破壊伝播形態は、いずれも浅部超低周波地震が発生している領域(付加体やデコルマ面)における破壊伝播形態である。



<南海トラフで観測されている現象> (小原(2017)による)



<西南日本におけるプレート沈み込み帯の模式図> (防災科学技術研究所(2010)による)

第992回

資料1-6 p.136一部修正

<補E説明資料③-09プレート間地震に関する知見> 南海トラフで発生するプレート間地震に関する知見 (南海トラフにおける地震時挙動に関する知見(超低周波地震))

○南海トラフの浅部の特徴として、付加体の発達が挙げられる。この付加体内部では、超低周波地震の発生が観測され ており、Ito and Obara(2006a)他により、超低周波地震の分布や応力降下量に関する分析が行われている。

○ Ito and Obara(2006a)では、南海トラフ沿いの付加体内部で発生した超低周波地震を対象に、CMTインバージョン解析を実施している。
 ○この解析結果によると、超低周波地震は、トラフ軸から陸側に50~70kmの範囲で、沈み込むフィリピン海プレート境界

○この解析結果によると、超低周波地震は、トラノ軸から陸側に50~70kmの範囲で、沈み込むノイリビン海ノレート現界 の深さ10km以浅に分布している。また、発震機構は逆断層を示し、超低周波地震の発生は、付加体内部におけるア ウトオブシークエンススラストや巨大分岐断層といった多くの逆断層系と関連があるとしている。



(Ito and Obara(2006a)による)



Table 1		Source	Parameters	of t	he V	LF	Earthqu	akes	Observed	for	a	Slightly	Distinct	P	Wave
---------	--	--------	------------	------	------	----	---------	------	----------	-----	---	----------	----------	---	------

ID	Centroid Time, UT	Lat, °N	Lon, °E	Depth, km	Mw	Moment, Nm	fc, Hz	Stress Drop, kPa		
1	2004/09/12 16:44:17	33.17	136.68	2	3.8	5.517×10^{14}	0.11	0.1 - 0.8		
2	2004/09/16 15:35:21	33.03	136.73	3	3.9	1.029×10^{15}	0.08	0.07 - 0.6		
3	2004/09/18 04:17:59	33.22	136.91	4	3.9	8.406×10^{14}	0.18	0.6 - 5		
4	2004/09/20 05:18:38	33.39	136.54	3	4.1	1.569×10^{15}	0.10	0.2 - 2		
5	2004/09/20 05:59:27	33.31	136.85	2	3.7	3.841×10^{14}	0.24	0.7 - 6		

<紀伊半島沖で発生した浅部超低周波地震の応力降下量>

(Ito and Obara(2006b)による)

Nankai Trough

50 km

33°N
<補定説明資料③-09プレート間地震に関する知見> 南海トラフで発生するプレート間地震に関する知見 (南海トラフにおける地震時挙動に関する知見(超低周波地震))

第992回 資料1-6 p.139再掲

○防災科学技術研究所(2016)では、日本周辺で発生した浅 部超低周波地震の活動を防災科学技術研究所のHi-netに 併設された高感度加速度計(傾斜計)の記録のアレイ解 析によって調査している。

○この解析結果によると、浅部超低周波地震は、主として周期 10秒以上が卓越するとしている。また、これらの地震は南海ト ラフに沿って広範囲にわたり発生しており、敷地周辺の分岐 断層が分布する範囲でも発生している。



○浅部超低周波地震は、固着域(深さ10km以深)より浅い付加体やデコルマ面で発生し、応力降下量が通常の地震に比べ極端に小さく、周期は10秒以上である。



<震央分布(2003年6月1日~2015年10月31日)> (浅部超低周波地震:桃色及び赤色で示された地震) (防災科学技術研究所(2016)に敷地位置、分岐断層の分布範囲を加筆)





【1944年東南海地震】

- ○付加体内に分岐断層が確認されている熊野灘沖を震源とした1944年東南海地震(M7.9)について、強震動励起 や津波励起の観点から、震源過程解析に関する知見を整理する。
- ○津波励起に関して、Baba et al.(2006)では、分岐断層を考慮したプレート境界モデルを用いて津波波形データのイン バージョン解析を行っており、この地震の際に破壊が分岐断層に沿って進行した可能性を指摘している。
- ○強震動励起に関して、中央防災会議(2003b)では、東南海地震の震度分布との比較検討等を踏まえ、東南海地震の強震断層モデルを設定している。これによると、強震動生成域は陸側(プレート境界深部)に配置されており、深さ 10km以浅において、プレート境界浅部の断層面や分岐断層は考慮されていない。

○1944年東南海地震(M7.9)において、津波インバージョン解析では、分岐断層を考慮した研究成果もあるが、震度分布との比較検討等により設定された強震断層モデルでは、プレート境界浅部の断層面や分岐断層は考慮されておらず、強震動生成域はプレート境界深部に考慮されている。







<補定説明資料③-09プレート間地震に関する知見> 南海トラフで発生するプレート間地震に関する知見 (まとめ)

地震調査委員会(2013b)による知見

○ 地震調査委員会(2013b)は、南海トラフで発生するプレート間地震の発生様式や震源域の広がり方には多様性があるとし、「最大クラスの地震」 として評価対象領域全体がすべることで発生する地震を示している。この「最大クラスの地震」の震源域は、現在の科学的知見に基づいて推定したものとされており、下記の内閣府(2012)による「南海トラフの巨大地震モデル検討会」の想定震源域・想定津波波源域と同じである。

中央防災会議「東海地震に関する専門調査会」(2001)、「東南海、南海地震等に関する専門調査会」(2003)による知見

○ 中央防災会議(2001b,2003b)は、想定東海地震や想定東海地震、東南海地震、南海地震の震源域が同時に破壊されるケース等の強震断 層モデル(中央防災会議モデル(既往地震))を設定している。これらの震源域や断層パラメータは、過去地震の震度分布との比較等により、 その妥当性が確認されている。

内閣府「南海トラフの巨大地震モデル検討会」による知見

- 内閣府(2012)は、2011年東北地方太平洋沖地震(Mw9.0)を契機として設置された「東北地方太平洋沖地震を教訓とした地震・津波対策 に関する専門調査会」により示された「あらゆる可能性を考慮した最大クラスの巨大な地震・津波を検討していくべきである」との考え方に基づき、 南海トラフで想定される最大クラスの地震の強震断層モデル(内閣府モデル(最大クラスの地震))を設定している。
- 内閣府(2015)は、内閣府(2012)による強震断層モデルとは別に、過去地震に加え、最大クラスの地震を検討対象として、長周期地震動(周 期2~10秒程度)を推計するために用いる長周期地震断層モデル(内閣府モデル(最大クラスの長周期地震))を設定している。

【南海トラフにおける地震時挙動に関する知見】

- ○プレート間地震の浅部の破壊伝播形態(プレート境界面に沿ってトラフ軸まで破壊が伝播する形態、付加体内の分岐断層に沿って破壊が伝播 する形態)は、いずれも浅部超低周波地震が発生している付加体やデコルマ面における破壊伝播であり、超低周波地震の応力降下量は通常 の地震に比べ極端に小さく、周期は10秒以上である。また、南海トラフの分岐断層及びプレート境界浅部の断層すべりは、ゆっくりとしたすべり速度 と長いライズタイムで特徴づけられる。
- 2016年三重県南東沖の地震(Mj6.5)は、南海トラフ沿いのプレート境界で発生したプレート間地震とされ、強震動生成域のパラメータ(応力 降下量22.1MPa)が推定されており、中央防災会議モデル(既往地震)の強震動生成域の応力降下量(21~25MPa)と同程度である。

○ 行政機関による知見について、「検討用地震の選定」及び「検討用地震の震源モデルの設定」において反映する。
 ○ 南海トラフにおける地震時挙動に関する知見について、プレート間地震の浅部の破壊伝播形態に関する知見を、「検討用地震の震源モデルの設定」におけるプレート境界浅部及び分岐断層が強震動励起に及ぼす影響確認において反映する。

第992回 資料1-6 p.143再掲



<補定説明資料③-09プレート間地震に関する知見> その他の国内外のプレート間地震に関する知見 (検討概要)

1.1 南海トラフで発生するプレート間地震に関する知見

○南海トラフについては、歴史地震に関する豊富な記録に加えて、周辺の地震活動、地殻変動、変動地形等に係る数多くの研究が行われており、南海トラフ沿いのプレート境界は、大地震の繰り返しの発生履歴が世界で最も詳しく調べられているプレート境界の一つとして知られている。

○南海トラフで発生するプレート間地震に係る知見について、以下を対象に整理する。

行政機関による知見(地震調査委員会、中央防災会議、内閣府「南海トラフの巨大地震モデル検討会」)

南海トラフにおける地震時挙動に関する知見

1.2 その他の国内外のプレート間地震に関する知見

○南海トラフ以外の国内外でこれまでに発生したMw9クラスの巨大地震について、特に、強震動の詳細な検討がなされた
 2011年東北地方太平洋沖地震(Mw9.0)の知見を中心に、2004年スマトラ島沖地震(Mw9.1)、2010年チリ地震
 (Mw8.8)・1960年チリ地震(Mw9.5)、1964年アラスカ地震(Mw9.2)の知見について整理する。

1.3 震源域直上の地震動に関する知見

○浜岡原子力発電所は、南海トラフのプレート間地震の震源域直上に位置することから、以下を対象に震源域直上の 地震動に関する知見を整理する。

震源域直上の観測記録の特徴及び予測手法との関係

震源域直上の震度データを用いた震源モデルの構築

<補足説明資料③-09プレート間地震に関する知見> その他の国内外のプレート間地震に関する知見 (東北地方太平洋沖地震(Mw9.0)の地震動特性(概要))

第992回 資料1-6 p.145再掲

 ○2011年東北地方太平洋沖地震は、岩手県沖から茨城県沖にかけて、日本海溝の複数の震源域が連動して発生した 巨大地震であり、Mwは9.0であった。この地震は強震波形データを始め、数多くのデータが得られており、これまでに国内外 で発生したMw9クラスの巨大地震のなかで、強震動の詳細な検討が行われた地震である。
 ○以降では、東北地方太平洋沖地震の地震動特性および震源特性を示す。

○東北地方太平洋沖地震は極めて大きな断層で発生したため、最大加速度分布・最大速度分布に示すように、地震動 の大きい領域が広域にわたっている。また、ペーストアップ波形に示すように、東北地方の多くの観測点で明瞭な波群が見 られており、継続時間が長いことも地震動の特徴として挙げられている。



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

<補足説明資料③-09プレート間地震に関する知見> その他の国内外のプレート間地震に関する知見 (東北地方太平洋沖地震(Mw9.0)の地震動特性(距離減衰特性))



第992回

資料1-6 p.146再揭

<<p><補定説明資料③-09プレート間地震に関する知見> その他の国内外のプレート間地震に関する知見 資料1-6 p.147再掲 (東北地方太平洋沖地震(Mw9.0)の地震動特性(強震動生成域とすべりの大きい領域との関係))

 東北地方太平洋沖地震の震源過程は、強震波形・遠地地震波形データ、地殻変動データ、津波波形データ等を用いた 震源インバージョン解析により検討されている。
 周期数~10秒以上の周期帯の震源過程を表す解析結果(最終すべり量分布)によると、破壊開始点付近から海溝軸 にかけての浅い領域に大すべり領域が見られる。
 周期10秒より短周期側の強震動生成に係る震源過程を表す解析結果(経験的グリーン関数法による特性化震源モデ ル)によると、強震動生成域の位置は大すべり領域の位置と異なり、破壊開始点より陸側の深い領域に見られる。



<補足説明資料③-09プレート間地震に関する知見> その他の国内外のプレート間地震に関する知見 (東北地方太平洋沖地震(Mw9.0)の地震動特性(強震動生成域の位置))

 東北地方太平洋沖地震の強震動生成域の位置と 過去の地震の震源過程解析結果との比較によると、 推定された強震動生成域は、過去に発生した地震 の強震動生成域と概ね類似した場所に位置している。
 また、それぞれの震源モデルは強震動生成域のみでモ デル化されており、各観測点の観測波形には、その近 傍に位置する強震動生成域による影響が支配的で あることを示している。







1994 (7.6)





<東北地方太平洋沖地震の強震動生成域の位置と 過去の地震の震源過程解析結果との比較> (内閣府(2012)による)

第992回 資料1-6 p.148再掲

<補定説明資料③-09 プレート間地震に関する知見> その他の国内外のプレート間地震に関する知見 (東北地方太平洋沖地震(Mw9.0)の地震動特性(強震動生成域の応力降下量、短周期レベル))

○東北地方太平洋沖地震の強震動生成域の応力降下量、地震モーメントと短周期レベルとの関係(M₀ – A関係)によると、強震動生成域の応力降下量は平均で24MPa程度、平均に標準偏差を加えた値は32MPa程度であり、短周期レベルは太平洋プレートのプレート間地震に基づく佐藤(2010a)による経験式と同程度であり、壇・他(2001)による経験式の1~2倍程度である。

<東北地方太平洋沖地震の強震動生成域の応力降下量>

文献	強震動生成 応力降下量	戈域の (MPa)	平均值	標準偏差				
Asano and Iwata (2012)	SMGA①	23.9	23.9	8.6	Asano and lwata(2012) Kurahashi and lrikura(2011) IU2·@(2011) Edge(2012) 1.E+21 I.E+20 I.E+20 I.E+18 I.E+19 I.E+20 1.E+18 I.E+19 I.E+20 I.E+20 I.E+21 I.E+20			
	SMGA2	27.8						
	SMGA3	17.5						
	SMGA④	6.6						
Kurahashi and Irikura (2011)	SMGA①	41.3						
	SMGA2	23.6						
	SMGA3	29.5						
	SMGA④	16.4						
	SMGA5	26.0						
川辺・他 (2011)	SMGA1	18.9						
	SMGA2	21.6						
	SMGA3	27.0						
	SMGA④	10.8						
	SMGA5	23.1			地震モーメントM ₀ (Nm) ・東北地方太平洋沖地震の地震モーメントは気象庁による。			
佐藤 (2012)	SMGA1	39.8						
	SMGA2	25.9			<車北地方大平洋沖地震のMa-A関係>			
	SMGA3	29.1						
	SMGA(4)	20.6						

<補足説明資料③-09プレート間地震に関する知見> その他の国内外のプレート間地震に関する知見 (東北地方太平洋沖地震(Mw9.0)の地震動特性(応力降下量の深さ依存))



第992回

資料1-6 p.150再揭

<補定説明資料③-09プレート間地震に関する知見> その他の国内外のプレート間地震に関する知見 (東北地方太平洋沖地震(Mw9.0)の地震動特性(地震動評価))

○倉橋・入倉(2017)では、Kurahashi and Irikura(2013)が検討した強震動生成域のみで構成される2011年東北地方太平洋沖 地震の強震断層モデルを用いて長周期地震動シミュレーションを実施しており、この地震で観測された周期2~10秒の長周期地震 動は5つの強震動生成域の足し合わせでほぼ再現できることがわかったとしている。周期10秒程度までの地震動は、強震動生成域 のみで評価が可能であると考えられる。



第992回

資料1-6 p.151再揭

<補足説明資料③-09プレート間地震に関する知見> その他の国内外のプレート間地震に関する知見 (2004年スマトラ島沖地震(Mw9.1)の震源特性)

【2004年スマトラ島沖地震(Mw9.1)】 ○2004年スマトラ島沖地震の震源過程について、津波波形データや地殻変動データを用いた震源インバージョン解析の 結果では、プレート境界浅部にすべりの大きな領域が推定されている。 ○地殻変動データを用いたHoechner et al.(2008)では、分岐断層を含めたモデルを対象に震源インバージョン解析が実 施され、プレート境界浅部にすべりの大きな領域が推定されるとともに、分岐断層においてもすべり領域が推定されている。



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

第992回

資料1-6 p.152再揭

<補足説明資料③-09 プレート間地震に関する知見> その他の国内外のプレート間地震に関する知見 (2004年スマトラ島沖地震(Mw9.1)の震源特性)

【2004年スマトラ島沖地震(Mw9.1)】

○遠地地震波形データを用いた周期数秒~100秒以上の周期帯の震源過程を表す解析結果でも、津波波形データや 地殻変動データを用いた場合と同様に、基本的にプレート境界浅部にすべりの大きな領域が推定されている。



第992回

資料1-6 p.153再揭

<補足説明資料③-09プレート間地震に関する知見> その他の国内外のプレート間地震に関する知見 (2004年スマトラ島沖地震(Mw9.1)の震源特性)

【2004年スマトラ島沖地震(Mw9.1)】

○バックプロジェクション法による震源過程解析では、遠地地震波形データを用いて周期10秒程度以下の破壊エネルギーの放射領域が求められており、周期が短くなるほどプレート境界の深部にエネルギーの放射領域が推定されている。



<バックプロジェクション法による各周期帯の破壊エネルギー放射領域の推定結果> (Lay et al.(2012)による) 第992回 資料1-6 p.154再掲

<補足説明資料③-09プレート間地震に関する知見> その他の国内外のプレート間地震に関する知見 (2010年チリ地震(Mw8.8)・1960年チリ地震(Mw9.5)の震源特性)

【2010年チリ地震(Mw8.8)・1960年チリ地震(Mw9.5)】 ○2010年チリ地震・1960年チリ地震の震源過程について、津波波形データや地殻変動データを用いた震源インバージョン 解析の結果では、基本的にプレート境界の浅部にすべりの大きな領域が推定されている。



第992回

資料1-6 p.155再揭

<補定説明資料③-09プレート間地震に関する知見> その他の国内外のプレート間地震に関する知見 (2010年チリ地震(Mw8.8)の震源特性)

第992回 資料1-6 p.156再掲

【2010年チリ地震(Mw8.8)】

○遠地地震波形データを用いた解析結果では、プレート境界浅部にすべりの大きな領域が推定されている。



<補定説明資料③-09プレート間地震に関する知見> その他の国内外のプレート間地震に関する知見 (2010年チリ地震(Mw8.8)の震源特性)

【2010年チリ地震(Mw8.8)】

○バックプロジェクション法による震源過程解析では、Koper et al.(2012)において、遠地地震波形データを用いて破壊エネルギーの放射領域が求められており、周期が短くなるほどプレート境界の深部にエネルギーの放射領域が推定されている。
 ○また、Wang and Mori(2011) やKiser and Ishii(2011)では、周期0.2~1秒の破壊エネルギー放射領域がプレート境界の深部に推定されている。



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

第992回 資料1-6 p.157再掲

<補定説明資料③-09プレート間地震に関する知見> その他の国内外のプレート間地震に関する知見 (1964年アラスカ地震(Mw9.2)の震源特性)

【1964年アラスカ地震(Mw9.2)】

○1964年アラスカ地震の震源過程について、地殻変動データ、津波波形データ、遠地地震波形データを用いた震源イン バージョン解析では、分岐断層が考慮されたプレート境界モデルを対象として検討がなされており、海溝軸付近のプレート 境界浅部にすべりの大きな領域や分岐断層が推定されている。



第992回 資料1-6 p.158再掲

<補定説明資料③-09プレート間地震に関する知見> その他の国内外のプレート間地震に関する知見

(2004年スマトラ島沖地震(Mw9.1)、2010年チリ地震(Mw8.8)、2011年東北地方太平洋沖地震(Mw9.0)の震源特性(強震動生成域とすべりの大きい領域との関係))

【2004年スマトラ島沖地震(Mw9.1)、2010年チリ地震(Mw8.8)、2011年東北地方太平洋沖地震(Mw9.0)】

○Lay et al.(2012)では、2004年スマトラ島沖地震、2010年チリ地震、2011年東北地方太平洋沖地震が発生した際の沈み込み帯における すべりが大きな領域と短周期の破壊エネルギー放射領域を示している。

○この知見によると、2011年東北地方太平洋沖地震と同様、2004年スマトラ島沖地震及び2010年チリ地震においても、すべりの大きい領域 が沈み込み帯の浅い位置にあるのに対し、短周期の破壊エネルギー放射領域は沈み込み帯の深い位置にある。



⇒以上の検討によると、日本及び世界の沈み込み帯で発生した巨大プレート間地震(2011年東北地方太平洋沖地震、2004年スマトラ島沖 地震、1960年・2010年チリ地震、1964年アラスカ地震)の震源過程解析において、強震動を励起する領域はプレート境界深部に推定され るのに対し、プレート境界浅部にすべりの大きな領域や分岐断層が推定されている。

第992回

資料1-6 p.159再揭

第992回 資料1-6 p.160再掲

- ○これまでに国内外で発生したMw9クラスの巨大地震のうち、強震動の詳細な検討が行われた2011年東北地方太平洋 沖地震(Mw9.0)の主な知見は以下のとおり。
 - ・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。
 - ・強震動励起について、強震動生成域とすべりの大きな領域が異なり、すべりの大きな領域は破壊開始点付近から海溝
 軸にかけての浅い領域に見られるのに対し、強震動生成域の位置は破壊開始点より陸側の深い領域に見られる。また、
 強震動生成域は、過去に発生した地震の強震動生成域と概ね類似した場所に位置している。
 - ・強震動生成域の応力降下量は平均で24MPa程度、平均に標準偏差を加えた値は32MPa程度であり、短周期レベルは太平洋プレートのプレート間地震に基づく佐藤(2010a)による経験式と同程度であり、壇・他(2001)による経験式の1~2倍程度である。

○その他の国外で発生したMw9クラスの地震(2004年スマトラ島沖地震(Mw9.1)、2010年・1960年チリ地震 (Mw8.8, 9.5) 、1964年アラスカ地震(Mw9.2))においても、2011年東北地方太平洋沖地震と同様、強震動を 励起する領域はプレート境界深部に推定されるのに対し、プレート境界浅部にすべりの大きな領域や分岐断層が推定さ れている。



○これらのMw9クラスの巨大地震に関する知見について、距離減衰式から求められる地震規模(Mw)の知見を「地震 動評価」の「応答スペクトルに基づく地震動評価」、それ以外の知見を「検討用地震の震源モデルの設定」の「基本震 源モデルの設定」において反映する。

1.1 南海トラフで発生するプレート間地震に関する知見

○南海トラフについては、歴史地震に関する豊富な記録に加えて、周辺の地震活動、地殻変動、変動地形等に係る数多くの研究が行われており、南海トラフ沿いのプレート境界は、大地震の繰り返しの発生履歴が世界で最も詳しく調べられているプレート境界の一つとして知られている。

○南海トラフで発生するプレート間地震に係る知見について、以下を対象に整理する。

行政機関による知見(地震調査委員会、中央防災会議、内閣府「南海トラフの巨大地震モデル検討会」)

南海トラフにおける地震時挙動に関する知見

1.2 その他の国内外のプレート間地震に関する知見

○南海トラフ以外の国内外でこれまでに発生したMw9クラスの巨大地震について、特に、強震動の詳細な検討がなされた
 2011年東北地方太平洋沖地震(Mw9.0)の知見を中心に、2004年スマトラ島沖地震(Mw9.1)、2010年チリ地震
 (Mw8.8)・1960年チリ地震(Mw9.5)、1964年アラスカ地震(Mw9.2)の知見について整理する。

1.3 震源域直上の地震動に関する知見

○浜岡原子力発電所は、南海トラフのプレート間地震の震源域直上に位置することから、以下を対象に震源域直上の 地震動に関する知見を整理する。

震源域直上の観測記録の特徴及び予測手法との関係

震源域直上の震度データを用いた震源モデルの構築

<補定説明資料③-09プレート間地震に関する知見> 震源域直上の地震動に関する知見 (検討概要)

○南海トラフのプレート間地震において、震源域は陸側に広がっており、浜岡原子力発電所等の評価地点は震源域の直上に位置する。
 ○以降では、「震源域直上の観測記録の特徴及び予測手法との関係」、「震源域直上の震度データを用いた震源モデルの構築」を示す。



<フィリピン海プレートの上面深度※>

※内閣府(2012)に基づき、フィリピン海プレートの上面深度のコンター(単位:km)を描画。

<補E説明資料③-09プレート間地震に関する知見> 震源域直上の地震動に関する知見 (震源域直上の観測記録の特徴及び予測手法との関係(1985年メキシコ地震))



第992回 資料1-6 p.163再掲







 ○久田(2001)によれば、震源断層の直上に観測点がある場合でも、断層面が10~20km以上深ければ観測される波形は directivity効果が弱くランダム波とみなせ、短周期の卓越する波形となるとしている。
 ○また、海岸線沿いの各観測点は断層面までの深さが20km以上あり、破壊伝播が遠ざかるbackward側(Caleta de Campos)だけでなく、近づくforward側(La Union)においても短周期成分の卓越するほぼランダムな波形となるとしている。



第992回 資料1-6 p.166再掲

<補定説明資料③-09プレート間地震に関する知見> 震源域直上の地震動に関する知見 (震源域直上の観測記録の特徴及び予測手法との関係(1985年メキシコ地震))



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

<補定説明資料③-09プレート間地震に関する知見> 震源域直上の地震動に関する知見 (震源域直上の観測記録の特徴及び予測手法との関係(1985年チリ地震))



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

第992回

資料1-6 p.168再揭





- 2010年チリ地震(Mw8.8[※])は、震源域直上で観測記録が得られた地震であり、1985年チリ地震(Mw7.9[※])に比べ、大きな断層で発生し、 地震規模が大きい。
- ○これらの震源域直上の観測点の地質条件は、1985年チリ地震と同様、多くが沖積層に分類され、観測記録の距離減衰特性の検討として、表層 地盤の影響を補正することができるZhao et al.(2006)の方法による応答スペクトルとの比較を行う。
- ○その際には、2010年チリ地震のMw8.8は Zhao et al.(2006)の方法の適用範囲外であるため、参考として、適用範囲内の最大規模Mw8.3を用 いる。



第992回



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

<補E説明資料③-09プレート間地震に関する知見> 震源域直上の地震動に関する知見 (震源域直上の震度データを用いた震源モデルの検討(概要))

第992回 資料1-6 p.172再掲

<震度データの類似性>

○中央防災会議(2003b)によると、南海トラフの歴史地震の震源域や規模はそれぞれ異なり多様 性があるが、これらの震度分布には震源域直上を含めて、類似性が確認されている。



く震度データに基づく短周期地震波発生域の類似性>

○南海トラフの歴史地震において、震度データに基づき短周期地震波発生域が推定されており、そ れぞれの歴史地震の短周期地震波発生域は、概ね類似した場所に見られる。



<震度データに基づく南海トラフの地震の震源モデル>

○中央防災会議(2001b,2003b)では、短周期地震波発生域との相関がある震度データ(震源 域直上を含む)を用いて、既往の予測手法によって南海トラフの歴史地震の震度分布を概ね再 現した震源モデルが構築されている。



くプレート間地震の地震動評価への反映> 〇中央防災会議(2001b,2003b)によって、震源域直上を含む震度データに基づき構築された震源 モデルを踏まえて、敷地におけるプレート間地震の地震動評価を実施。

<補定説明資料③-09プレート間地震に関する知見> 震源域直上の地震動に関する知見 (震源域直上の震度データを用いた震源モデルの検討(震度データの類似性))

資料1-6 p.173再掲 ータの類似性))

第992回


<補定説明資料③-09 プレート間地震に関する知見> 震源域直上の地震動に関する知見 (震源域直上の震度データを用いた震源モデルの検討(短周期地震波発生域の類似性))

<震度データに基づく短周期地震波発生域の類似性> 神田・他(2004)、武村・神田(2006)では、震度データのインバージョン解析手法を用いて、歴史地震の短周期地震波発生域を評価しており、南海トラフではほぼ毎回、同じような破壊パターンで同じアスペリティが破壊し、その結果、ほぼ同じ場所に短周期地震波発生域が形成されていることが分かってきたとしている。 したがって、短周期地震波発生域は震度データに基づき評価することが可能であり、震度データの類似性に伴い、短周期地震波発生域にも類似性があると考えられている。



<補定説明資料③-09プレート間地震に関する知見> 震源域直上の地震動に関する知見

(震源域直上の震度データを用いた震源モデルの検討(南海トラフ地震の震源モデルとその反映))



第992回

資料1-6 p.175再揭

<補定説明資料③-09プレート間地震に関する知見> 震源域直上の地震動に関する知見 (まとめ)





○震源域直上を含む震度データに基づき構築された震源モデル(中央防災会議モデル(既往地震))を踏まえ、 「地震動評価」において既往の予測手法(Noda et al.(2002)の方法、統計的グリーン関数法と波数積分法のハイ ブリッド合成法)を用いた地震動評価を行う。 補足説明資料③-10 プレート間地震の検討用地震(地震動の顕著な増幅を考慮しない)の選定(補足)



<補足説明資料③-10プレート間地震の検討用地震(地震動の顕著な増幅を考慮しない)の選定(補足)> 資料1-6 p.179再揭 ①内閣府モデル(最大クラスの地震)と中央防災会議モデル(既往地震)の比較 (概要)

○内閣府モデル(最大クラスの地震)と中央防災会議モデル(既往地震)について、震源断層パラメータ(震源断層面積、 地震規模、強震動生成域の応力降下量、地震モーメントと短周期レベルの関係)の比較を行う。 ○また、統計的グリーン関数法による地震動評価を行い、地震動レベルの比較を行う。



第992回

<補E説明資料③-10プレート間地震の検討用地震(地震動の顕著な増幅を考慮しない)の選定(補足)> ①内閣府モデル(最大クラスの地震)と中央防災会議モデル(既往地震)の比較 (震源断層パラメータ) 第992回 資料1-6 p.180再掲

○内閣府モデル(最大クラスの地震)は、中央防災会議モデル(既往地震)に比べて、地震規模や強震動生成域の 応力降下量が大きい。

震源断層 パラメータ	中央防災会議モデル(既往地震) (中央防災会議(2003b))	内閣府モデル(最大クラスの地震) (内閣府(2012))		
設定方針	歴史地震の震度分布(5地震の包絡 形)を概ね再現した強震断層モデル (想定東海・東南海・南海地震)	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		
震源断層面積	約6.1万km ²	約11万km ² (深さ方向、南西方向に拡張)		
地震規模	Mw8.7	Mw9.0		
強震動生成域 の応力降下量	21~25MPa程度	34~46MPa程度 [※]		
強震動生成域 の位置	歴史地震の震度分布(5地震の包絡 形)の再現検討を踏まえて設定	中央防災会議モデル(既往地震)の強 震動生成域の位置を踏まえて設定		

※敷地への影響が大きい強震動生成域の応力降下量は45.4MPa。

<補足説明資料③-10 プレート間地震の検討用地震(地震動の顕著な増幅を考慮しない)の選定(補足)> ①内閣府モデル(最大クラスの地震)と中央防災会議モデル(既往地震)の比較 (震源断層パラメータ)

○内閣府モデル(最大クラスの地震)は、強震動生成域の応力降下量が34~46MPa程度であり、中央防災会議モデル (既往地震)の強震動生成域の応力降下量(21~25MPa程度)に比べ大きく、短周期レベルについても大きな設定と なっている。

・内閣府モデル(最大クラスの地震)は、強震動生成域の応力降下量が東北地方太平洋沖地震の平均値(24MPa程度)やそれに標準偏差を加えた値(32MPa程度) に比べ、大きな設定となっており<u>(補足説明資料③-09参照)</u>、短周期レベルについても、東北地方太平洋沖地震が壇・他(2001)の経験式による値の1~2倍程度であるの に対し、当該モデルは壇・他(2001)の経験式による値の3倍程度となっている。



<補足説明資料③-10 プレート間地震の検討用地震(地震動の顕著な増幅を考慮しない)の選定(補足)> ①内閣府モデル(最大クラスの地震)と中央防災会議モデル(既往地震)の比較 (地震動評価結果)

○内閣府モデル(最大クラスの地震)及び中央防災会議モデル(既往地震)の地震動評価結果(統計的グリーン関数法)を 比較した結果、内閣府モデル(最大クラスの地震)の方が大きいことを確認した。



<補足説明資料③-10 プレート間地震の検討用地震(地震動の顕著な増幅を考慮しない)の選定(補足)> ②内閣府モデル(最大クラスの地震)と内閣府モデル(最大クラスの長周期地震)の比較^{資料1-6 p.183再掲} (概要)

 ○内閣府モデル(最大クラスの地震)と内閣府モデル(最大クラスの長周期地震)について、震源断層パラメータの比較を行う。この比較に当たっては、 内閣府モデル(最大クラスの長周期地震)は、強震動生成域のみのモデル化がされているため、微視的断層パラメータ(強震動生成域の面積、強震 動生成域の地震モーメント、強震動生成域の応力降下量及び短周期レベル)の比較を行うこととし、両モデルの対象領域の違いを踏まえた比較も行う。
 ○また、統計的グリーン関数法と波数積分法のハイブリッド合成法^{※1}による地震動評価を行い、地震動レベルの比較を行う。



・後述のとおり、内閣府モデル(最大クラスの地震)に破壊開始点を追加(破壊開始点1~3)して基本震源モデルを設定していることから、ここでの地震動評価では破壊開始点1~3を対象とした。

<補足説明資料③-10 プレート間地震の検討用地震(地震動の顕著な増幅を考慮しない)の選定(補足)> ②内閣府モデル(最大クラスの地震)と内閣府モデル(最大クラスの長周期地震)の比較^{資料1-6 p.184再掲} (震源断層パラメータ)

- ○内閣府モデル(最大クラスの地震)と強震動生成域のみのモデル化である内閣府モデル(最大クラスの長周期地震)について、 微視的断層パラメータ(強震動生成域の面積、強震動生成域の地震モーメント、強震動生成域の応力降下量及び短周期レ ベル)を比較した。
- その際、両モデルの対象領域の違いを踏まえ、内閣府モデル(最大クラスの地震)について、駿河湾域、東海域、南海域及び日向灘域の4領域の震源断層パラメータに加え、駿河湾域、東海域及び南海域の3領域の震源断層パラメータも比較した。
 その結果、長周期の地震動に及ぼす影響が大きい強震動生成域の地震モーメントや、短周期の地震動に及ぼす影響が大きい強震動生成域の応力降下量及び短周期レベルは、内閣府モデル(最大クラスの地震)の方が、内閣府モデル(最大クラスの長周期地震)より大きい。

震源断層 パラメータ	内閣府モデル(最大クラスの地震) (内閣府(2012)) 駿河湾域、東海域、南海域、日向灘域	内閣府モデル(最大クラスの地震) (内閣府(2012)) 駿河湾域、東海域、南海域	内閣府モデル(最大クラスの長周期地震) (内閣府(2015)) 駿河湾域、東海域、南海域
設定方針	南海トラフで想定される最大クラスの地	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	
強震動生成域の 面積	約12,700km ²	約12,700km ² 約10,600km ²	
強震動生成域の 地震モーメント	7.9×10 ²¹ Nm	7.0×10 ²¹ Nm	5.1×10 ²¹ Nm
強震動生成域 の応力降下量	34~46MPa程度※		30MPa
短周期レベル	5.08×10 ²⁰ Nm/s ²	4.82×10 ²⁰ Nm/s ²	3.37×10 ²⁰ Nm/s ²
強震動生成域 の位置	中央防災会議モデル(既往地震)の	歴史地震の震度分布(5 地震の包絡 形)の再現検討を踏まえて設定	

<震源断層パラメータの比較>

※敷地への影響が大きい強震動生成域の応力降下量は45.4MPa。

第992回 <補足説明資料③-10 プレート間地震の検討用地震(地震動の顕著な増幅を考慮しない)の選定(補足)> 資料1-6 p.185再揭 ②内閣府モデル(最大クラスの地震)と内閣府モデル(最大クラスの長周期地震)の比較 (震源モデル及び震源断層パラメータ(内閣府モデル(最大クラスの長周期地震)))



く内閣府モデル	<u>(最大クラスの</u>)	D長周期地震	<u> ()</u> の震源断	層パラメータン	
震源断層パラメータ	南海		東南海	駿河湾	
面積(km²)		6,722		5,077	
地震モーメント(Nm)		3.2E+21	1.9E+2		
短周期レベル(Nm/s ²)				3.37E+20	
SMGA	1	Ð	3	1	
面積(km²)	608.1	929.2	914.0	569.8	
地震モーメント(Nm)	1.8E+20	3.5E+20	3.4E+20	1.7E+20	
Mw	7.4	7.6	7.6	7.4	
応力パラメータ(MPa)	30.0	30.0	30.0	30.0	
SMGA		8	4	2	
面積(km²)	_	1,959.9	913.5	515.9	
地震モーメント(Nm)	_	1.1E+21	3.4E+20	1.4E+20	
Mw	_	8.0	7.6	7.4	
応カパラメータ(MPa)	-	30.0	30.0	30.0	
SMGA		9	5		
面積(km²)	_	1,612.9	1,237.5	_	
地震モーメント(Nm)	_	8.0E+20	5.4E+20	_	
Mw	_	7.9	7.8	_	
応力パラメータ(MPa)	_	30.0	30.0	-	
SMGA		10	6		
面積(km²)	_	1,611.5	926.5	_	
地震モーメント(Nm)	_	8.0E+20	3.5E+20	_	
Mw	_	7.9	7.6	-	
応カパラメータ(MPa)	-	30.0	30.0	-	
破壊伝播速度(km/s)	2.7	2.7	2.7	2.7	
fmax(Hz)	6.0	6.0	6.0	6.0	

・ρ、Vs(ρ:密度(2.8g/cm³), Vs:S波速度(3.82km/s))は内閣府(2012)と同じ。

<補足説明資料③-10 プレート間地震の検討用地震(地震動の顕著な増幅を考慮しない)の選定(補足)> 資料1-6 p.186一部修正 ②内閣府モデル(最大クラスの地震)と内閣府モデル(最大クラスの長周期地震)の比較 (震源断層パラメータ(内閣府モデル(最大クラスの長周期地震)))



く内閣府モデル(最大クラスの長周期地震)の強震動生成域のパラメータン

強震動生成域 No.	強震動生成域の 面積 Sa(km ²)	強震動生成域の 応力パラメータ Δσa(MPa)	強震動生成域の 平均すべり量 Da(m)	強震動生成域の 地震モーメント M ₀ a(MPa)	強震動生成域の 短周期レベル Aa(Nm/s ²)	強震動生成域の 最短距離 Xsha(km)
1	569.8	30	7.3	1.7×10 ²⁰	7.41×10 ¹⁹	64.5
2	515.9	30	6.6	1.4×10 ²⁰	7.05×10 ¹⁹	13.9
3	914.0	30	9.1	3.4×10 ²⁰	9.38×10 ¹⁹	16.0
(4)	913.5	30	9.1	3.4×10 ²⁰	9.38×10 ¹⁹	76.2
5	1237.5	30	10.6	5.4×10 ²⁰	1.09×10 ²⁰	135.5
6	926.5	30	9.2	3.5×10 ²⁰	9.45×10 ¹⁹	185.1
7	929.2	30	9.2	3.5×10 ²⁰	9.46×10 ¹⁹	254.5
8	1959.9	30	13.7	1.1×10 ²¹	1.37×10 ²⁰	292.2
9	1612.9	30	12.1	8.0×10 ²⁰	1.25×10 ²⁰	396.3
10	1611.5	30	12.1	8.0×10 ²⁰	1.25×10 ²⁰	475.4
(1)	608.1	30	7.2	1.8×10 ²⁰	7.65×10 ¹⁹	559.8

・丸数字はプレート間地震の強震動生成域のNo.を表す。

第992回



○内閣府モデル(最大クラスの地震)では、敷地における地震動に支配的な強震動生成域(東海SMGA①(短周期レベル 1.42×10²⁰Nm/s²))(後述参照)は、断層最短距離となる位置からやや離れて位置している。



・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。

<補E説明資料③-10プレート間地震の検討用地震(地震動の顕著な増幅を考慮しない)の選定(補足)> ②内閣府モデル(最大クラスの地震)と内閣府モデル(最大クラスの長周期地震)の比較^{資料1-6 p.188再掲} (敷地における地震動に支配的と考えられる強震動生成域の短周期レベルと最短距離))

○内閣府モデル(最大クラスの長周期地震)では、敷地における地震動に支配的と考えられる強震動生成域(SMGA③ (短周期レベル9.38×10¹⁹Nm/s²))と強震動生成域(SMGA②(短周期レベル7.05×10¹⁹Nm/s²))が敷地近傍 に位置している。

※断層最短距離の位置と敷地直下のプレート境界の位置は、内閣府(2012)に基づく。



<補足説明資料③-10 プレート間地震の検討用地震(地震動の顕著な増幅を考慮しない)の選定(補足)> ②内閣府モデル(最大クラスの地震)と内閣府モデル(最大クラスの長周期地震)の比較^{資料1-6 p.189再掲} (地震動評価結果)

内閣府モデル(最大クラスの地震)及び内閣府モデル(最大クラスの長周期地震)について、統計的グリーン関数法と波数積分法のハイブリッド合成法による地震動評価結果を比較した結果、両者の地震動レベルが同程度であることを確認した。
 これは、内閣府モデル(最大クラスの長周期地震)の敷地における地震動に支配的と考えられる強震動生成域(SMGA③(短周期レベル 9.38×10¹⁹Nm/s²)とSMGA②(短周期レベル7.05×10¹⁹Nm/s²))が、内閣府モデル(最大クラスの地震)の敷地における地震動に支配的な強震動生成域(東海SMGA①(短周期レベル1.42×10²⁰Nm/s²))に比べて、短周期レベルは小さいものの、敷地のより近くに位置していることが原因であると考えられる。

□ へ 確かさの考慮において、 強震動生成域の位置の不確かさを考慮した震源モデルをベースモデルとして扱い、 各不確かさとの組合せを考慮する方針として おり、 両モデルについて、 敷地直下に 強震動生成域を配置したケースの地震動評価も行い、 地震動レベルの比較を行う。



・統計的グリーン関数法とは数積分法のハイブリッド合成法による。

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

<補足説明資料③-10 プレート間地震の検討用地震(地震動の顕著な増幅を考慮しない)の選定(補足)> ②内閣府モデル(最大クラスの地震)と内閣府モデル(最大クラスの長周期地震)の比較^{資料1-6 p.190再掲} (概要(敷地直下に強震動生成域を配置した場合))

 ○内閣府モデル(最大クラスの長周期地震)について、右図に示すとおり、強震動生成域(SMGA③)を敷地直下に配置したモデル (内閣府モデル(最大クラスの長周期地震)(直下ケース))を設定して統計的グリーン関数法と波数積分法のハイブリッド合成法 による地震動評価を行い、内閣府モデル(最大クラスの地震)について、強震動生成域を敷地直下に配置したモデル(内閣府モデル (最大クラスの地震)(直下ケース①、直下ケース②)※の地震動評価結果と比較する。



<補足説明資料③-10プレート間地震の検討用地震(地震動の顕著な増幅を考慮しない)の選定(補足)> ②内閣府モデル(最大クラスの地震)と内閣府モデル(最大クラスの長周期地震)の比較^{資料1-6 p.191再掲} (震源モデル及び震源断層パラメータ(内閣府モデル(最大クラスの長周期地震)(直下ケース)))



震源断層パラメータ	南海		東南海	駿河湾	
面積(km²)	6,722			5,077	
地震モーメント(Nm)		3.2E+21		1.9E+2	
短周期レベル(Nm/s ²)			3.37E+20		
SMGA	1)	Ø	3	1	
面積(km²)	608.1	929.2	914.0	569.8	
地震モーメント(Nm)	1.8E+20	3.5E+20	3.4E+20	1.7E+2	
Mw	7.4	7.6	7.6	7.4	
応カパラメータ(MPa)	30.0	30.0	30.0	30.0	
SMGA		8	4	2	
面積(km²)	-	1,959.9	913.5	515.9	
地震モーメント(Nm)	-	1.1E+21	3.4E+20	1.4E+2	
Mw	-	8.0	7.6	7.4	
応力パラメータ(MPa)	_	30.0	30.0	30.0	
SMGA		9	5		
面積(km²)	_	1,612.9	1,237.5	_	
地震モーメント(Nm)	-	8.0E+20	5.4E+20	_	
Mw	_	7.9	7.8	_	
応力パラメータ(MPa)	_	30.0	30.0	_	
SMGA		10	6		
面積(km²)	_	1,611.5	926.5	_	
地震モーメント(Nm)	_	8.0E+20	3.5E+20	_	
Mw	_	7.9	7.6	-	
応カパラメータ(MPa)	-	30.0	30.0	_	
破壊伝播速度(km/s)	2.7	2.7	2.7	2.	
fmax(Hz)	6.0	6.0	6.0	6.0	
		l	l		

く内閣府モデル(最大クラスの長周期地震)

(直下ケース)の

・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。
 ・--- : SMGA②とSMGA③の境界を表す。

・ρ、Vs(ρ:密度(2.8g/cm³), Vs:S波速度(3.82km/s))は内閣府(2012)と同じ。

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

<補足説明資料③-10 プレート間地震の検討用地震(地震動の顕著な増幅を考慮しない)の選定(補足)> 第992回 ②内閣府モデル(最大クラスの地震)と内閣府モデル(最大クラスの長周期地震)の比較^{資料1-6 p.192一部修正} (震源断層パラメータ(内閣府モデル(最大クラスの長周期地震)(直下ケース)))



<内閣府モデル(最大クラスの長周期地震)(直下ケース)の強震動生成域のパラメータ>31

強震動生成域 No.	強震動生成域の 面積 Sa(km ²)	強震動生成域の 応カパラメータ Δσa(MPa)	強震動生成域の 平均すべり量 Da(m)	強震動生成域の 地震モーメント M _o a(MPa)	強震動生成域の 短周期レベル Aa(Nm/s ²)	強震動生成域の 最短距離 Xsha(km)
1	569.8	30	7.3	1.7×10 ²⁰	7.41×10 ¹⁹	64.5
2	515.9	30	6.6	1.4×10 ²⁰	7.05×10 ¹⁹	13.9
3	914.0	30	9.1	3.4×10 ²⁰	9.38×10 ¹⁹	13.7
(4)	913.5	30	9.1	3.4×10 ²⁰	9.38×10 ¹⁹	76.2
5	1237.5	30	10.6	5.4×10 ²⁰	1.09×10 ²⁰	135.5
6	926.5	30	9.2	3.5×10 ²⁰	9.45×10 ¹⁹	185.1
7	929.2	30	9.2	3.5×10 ²⁰	9.46×10 ¹⁹	254.5
8	1959.9	30	13.7	1.1×10 ²¹	1.37×10 ²⁰	292.2
9	1612.9	30	12.1	8.0×10 ²⁰	1.25×10 ²⁰	396.3
10	1611.5	30	12.1	8.0×10 ²⁰	1.25×10 ²⁰	475.4
(1)	608.1	30	7.2	1.8×10 ²⁰	7.65×10 ¹⁹	559.8

・丸数字はプレート間地震の強震動生成域のNo.を表す。



○内閣府モデル(最大クラスの地震)(直下ケース①)では、敷地における地震動に支配的な強震動生成域(東海SMGA① (短周期レベル1.42×10²⁰Nm/s²))(震源断層パラメータの詳細は後述の不確かさを考慮した震源モデルを参照)は、敷地 直下に位置しており、断層最短距離の位置(下図〇)に東海SMGA①の最短距離の位置(下図●)がある(敷地からの最 短距離が最も短い位置に、敷地における地震動に支配的な東海SMGA①が位置している)。





 ○内閣府モデル(最大クラスの地震)(直下ケース②)では、敷地における地震動に支配的な強震動生成域(東海SMGA① (短周期レベル1.42×10²⁰Nm/s²))(震源断層パラメータの詳細は後述の不確かさを考慮した震源モデルを参照)は、敷地 直下に位置しており、断層最短距離の位置(下図〇)に東海SMGA①の最短距離の位置(下図●)がある(敷地からの最 短距離が最も短い位置に、敷地における地震動に支配的な東海SMGA①が位置している)。



<補足説明資料③-10プレート間地震の検討用地震(地震動の顕著な増幅を考慮しない)の選定(補足)> ②内閣府モデル(最大クラスの地震)と内閣府モデル(最大クラスの長周期地震)の比較^{資料1-6 p.195再掲} (敷地における地震動に支配的と考えられる強震動生成域の短周期レベルと最短距離)

○内閣府モデル(最大クラスの長周期地震)(直下ケース)は、SMGA②及びSMGA③(短周期レベル(SMGA②+ SMGA③)1.17×10²⁰Nm/s²)が敷地直下に位置しており、断層最短距離の位置(下図○)※にSMGA③の最短距離 の位置(下図●)がある(敷地からの最短距離が最も短い位置に、敷地における地震動に支配的なSMGA③が位置して いる)。

※断層最短距離の位置と敷地直下のプレート境界の位置は、内閣府(2012)に基づく。 ▼敷地(投影) 距離(km) -90 -80 -70 -60 -50 -40 -30 -20 -10 10 20 30 40 50 60 ▲破壊開始点2 0 A-A' SMGA₂ (短周期レベル7.05×10¹⁹Nm/s² 35100 10 鯊み(km) SMGA3 20 Α (短周期レベル9.38×10¹⁹Nm/s²) **▲**B′ 2 断層最短距離13.7km SMGA2の最短距離13.9km 34140 30 浜岡原子力発電所 SMGA③の最短距離13.7km 40 ▼敷地(投影) -90 -80 -70 -60 -50 -40 -30 -20 20 30 40 50 60 0 34'2 B-B' 10 縦み(km) SMGA2 20 34'00' _ 137'40' 138'20 (短周期レベル7.05×10¹⁹Nm/s²) SMGA₃ (測線位置図) (短周期レベル9.38×10¹⁹Nm/s²) 30 □□: 強震動生成域の小断層(投影) : 背景領域の小断層(投影) 0 : 断層最短距離の位置 40 : SMGA②の最短距離の位置 : SMGA③の最短距離の位置 (断面図(投影)) : 敷地直下のプレート境界の位置

<内閣府モデル(最大クラスの長周期地震)(直下ケース)におけるSMGA②及びSMGA③と敷地との位置関係>

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

 [・]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。
 ・---: SMGA②とSMGA③の境界を表す。



 ○ 内閣府モデル(最大クラスの地震)(直下ケース①、直下ケース②)と内閣府モデル(最大クラスの長周期地震)(直下ケース)について、統計的グリーン関数法と波数 積分法のハイブリッド合成法による地震動評価結果を比較した結果、内閣府モデル(最大クラスの地震)(直下ケース①、直下ケース②)の地震動レベルの方が内閣府 モデル(最大クラスの長周期地震)(直下ケース)より大きくなっていることを確認した。

○ これは、内閣府モデル(最大クラスの長周期地震)(直下ケース)の敷地直下に位置するSMGA②及びSMGA③の短周期レベル(1.17×10²⁰Nm/s²)に比べて、内閣 府モデル(最大クラスの地震)(直下ケース①、直下ケース②)の敷地直下に位置する東海SMGA①の短周期レベル(1.42×10²⁰Nm/s²)の方が大きいことによる。



・統計的グリーン関数法とは数積分法のハイブリッド合成法による。

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

補足説明資料③-11 プレート間地震の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)の設定(補足)

【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)】

- 基本震源モデル(地震動の顕著な増幅を考慮しない)^{※1}に対して、強震動生成域を敷地直下に配置して、強震動生成域の位置の不確かさを考慮することで、 地震動評価に支配的なパラメータと考えられる強震動生成域の応力降下量及び位置の不確かさと破壊開始点の不確かさを同時に考慮する。
- 強震動生成域の位置の不確かさの考慮にあたっては、基本震源モデル(地震動の顕著な増幅を考慮しない)において敷地周辺で短周期レベルが大きい東海 SMGA①の敷地からの最短距離が重要との観点から、東海SMGA①の敷地からの最短距離が最も短くなるよう敷地直下に配置する。
- ○具体的には、東海SMGA①は東海域内に設定された強震動生成域であることを踏まえ、東海SMGA①を東海域内で敷地に最も近い位置に移動させることで、 強震動生成域を敷地直下に配置した直下ケース①を設定する。これは、内閣府モデル(最大クラスの地震)の東側ケースに相当する。
- この直下ケース①は、東海SMGA①が敷地からの最短距離が最も短い場所に位置するので、強震動生成域の位置の不確かさの影響を代表できると考えられる ※2が、東海SMGA①が敷地の西寄りに位置していることを踏まえ、より慎重な評価を行うため、東海SMGA①を東海域と駿河湾域の境界を越えて敷地からの最 短距離が最も短くかつ敷地の東寄りに位置するよう配置した直下ケース②も設定する。

※1 基本震源モデル(地震動の顕著な増幅を考慮しない)には、地震規模(Mw9.0)、強震動生成域の応力降下量、 破壊開始点の不確かさを予め考慮。

※2 東海SMGA①の位置を少しずつ移動した場合の影響確認は後述参照。



・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。





(地震動の顕著な増幅を考慮しない)>

<補足説明資料③-11プレート間地震の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)の設定(補足)> 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) (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)(地震動の顕著な増幅を考慮しない)の設定】 ○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(2012)による内閣府モデル(最大クラスの地震)に基づき設定 している。内閣府(2012)による内閣府モデル(最大クラスの地震)は、領域毎(駿河湾域、東海域、南海域、日向灘域)にスケー リング則に基づき強震動生成域を設定しており、強震動生成域の位置について、「過去の地震時の強震動生成域と概ね同じ場所に 位置する可能性が示唆されるが、その周辺で少し位置が変わる可能性や、やや深い場所にある可能性も考えられる」として、基本ケー ス以外に強震動生成域の位置を各領域内で移動させた複数のケースを検討している(次ページ参照)。

○そこで、東海SMGA①は東海域内に設定された強震動生成域であることを踏まえ、東海SMGA①を東海域内で敷地に最も近い位置に移動させることで、強震動生成域を敷地直下に配置した直下ケース①(内閣府モデル(最大クラスの地震)の東側ケースに相当)を設定する(東海SMGA①と敷地との位置関係は、後述参照)。



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

<補足説明資料③-11プレート間地震の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)の設定(補足)> 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) (地震動の顕著な増幅を考慮しない)



 ○内閣府モデル(最大クラスの地震)の強震動生成域の位置について、中央防災会議(2003b)の強震断層モデルによる想定東海・東南海・南海 地震の震度分布は、1707年宝永地震以降の5地震の震度を重ね合わせた震度分布を概ね再現したものとなっていることから、このモデルの強震動 生成域の位置は、過去の地震の強震動生成域の概ねの位置を示していると考え、この位置を参考に基本ケースの強震動生成域を配置している。
 ○検討ケースとして、基本ケースの強震動生成域の位置が東西にずれているケース(東側ケース、西側ケース)や陸域側の深い場所にあるケース (陸側ケース)を設定している。



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

<補足説明資料③-11プレート間地震の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)の設定(補足)> 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の不確かさを考慮した震源モデル(直下ケース②)(地震動の顕著な増幅を考慮しない)の設定】 ○直下ケース①は、東海SMGA①が東海域内に設定された強震動生成域であることを踏まえ、東海SMGA①を東海域内で敷地に最も 近い位置に移動させることで、強震動生成域を敷地直下に配置して設定した。 ○この直下ケース①は、東海SMGA①が敷地からの最短距離が最も短い場所に位置するので、強震動生成域の位置の不確かさの影響

 ○この直下クース①は、東海SMGA①が敷地からの最短距離が最も短い場所に位直するので、強震動生成域の位直の不確かさの影響 を代表できると考えられるが、東海SMGA①が敷地の西寄りに位置していることを踏まえ、より慎重な評価を行うため、東海SMGA①を 東海域と駿河湾域の境界を越えて敷地からの最短距離が最も短くかつ敷地の東寄りに位置するよう配置した直下ケース②も設定する。
 ○なお、後述のとおり、直下ケース②と同様に東海SMGA①の敷地からの最短距離が最も短くなるケースのうち直下ケース②よりも東海 SMGA①の等価震源距離がやや短いケースについて、念のため、統計的グリーン関数法と波数積分法のハイブリッド合成法による地震 動評価結果の比較を行い、直下ケース②で代表できることを確認している。



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

<補足説明資料③-11 プレート間地震の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)の設定(補足)> 地震動レベルの比較

 ○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)の断層モデルを用いた手法による地震動評価結果の比較によると、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)の地震動レベルが全周期帯に渡り基本震源モデル(地震動の顕 著な増幅を考慮しない)の地震動レベルよりも大きくなっている。
 ○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)の地震動レベルは、同 程度となっている。



・統計的グリーン関数法と波数積分法のハイブリッド合成法による。
 ・震源モデル毎に、破壊開始点1~3の応答スペクトルを描画。

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

第992回

資料1-6 p.202再揭

○敷地における地震動への影響が最も大きい強震動生成域の分析として、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②)(地震動の顕著な増幅を考慮しない)を代表に、敷地に近い駿河湾域及び東海域の各強震動生成域(駿 河湾SMGA①、②、東海SMGA①~④)を対象として、各強震動生成域による敷地の地震動をそれぞれ統計的グリーン関数法 と波数積分法のハイブリッド合成法により評価し、震源モデル全体の地震動評価結果との比較を行う。



く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②)(地震動の顕著な増幅を考慮しない)>

・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。

第992回

資料1-6 p.203再掲



・統計的グリーン関数法と波数積分法のハイブリッド合成法による。
 ・Xshは断層最短距離(km)、Xshaは強震動生成域の最短距離(km)を表す。

第992回

資料1-6 p.204再揭

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



統計的グリーン関数法と波数積分法のハイブリッド合成法による。
 Xshaは、強震動生成域の最短距離(km)を表す。

第992回

資料1-6 p.205再揭

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



第992回

資料1-6 p.206再揭



[・]Xshaは、強震動生成域の最短距離(km)を表す。

第992回

資料1-6 p.207再揭

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



 [・]統計的グリーン関数法と波数積分法のハイブリッド合成法による。
 ・Xshは断層最短距離(km)、Xshaは強震動生成域の最短距離(km)を表す。

第992回

資料1-6 p.208再揭

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



[・]統計的グリーン関数法と波数積分法のハイブリッド合成法による。 ・Xshaは、強震動生成域の最短距離(km)を表す。

第992回

資料1-6 p.209再揭

Copyright © Chubu Electric Power Co., Inc. All rights reserved.
<補定説明資料③-11 プレート間地震の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)の設定(補足)> 敷地における地震動に支配的な強震動生成域と敷地との位置関係

第992回 資料1-6 p.210再掲

○基本震源モデル(地震動の顕著な増幅を考慮しない)では、敷地における地震動に支配的な強震動生成域(東海SMGA①)は、 断層最短距離となる位置からやや離れて位置している。



<補定説明資料③-11 プレート間地震の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)の設定(補足)> 敷地における地震動に支配的な強震動生成域と敷地との位置関係

 ○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)(地震動の顕著な増幅を考慮しない)では、敷地における 地震動に支配的な強震動生成域(東海SMGA①)は、敷地直下に位置しており、断層最短距離の位置(下図〇)に東海SMGA ①の最短距離の位置(下図●)がある(敷地からの最短距離が最も短い位置に、敷地における地震動に支配的な東海SMGA①が 位置している)。



第992回

資料1-6 p.211再揭

<補定説明資料③-11プレート間地震の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)の設定(補足)> 敷地における地震動に支配的な強震動生成域と敷地との位置関係

○ 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②)(地震動の顕著な増幅を考慮しない)では、敷地における地震動に支配的な 強震動生成域(東海SMGA①)は、敷地直下に位置しており、断層最短距離の位置(下図〇)に東海SMGA①の最短距離の位置(下図●)が ある(敷地からの最短距離が最も短い位置に、敷地における地震動に支配的な東海SMGA①が位置している)。



第992回

資料1-6 p.212再揭

<補足説明資料③-11 プレート間地震の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)の設定(補足)>

直下ケース①の東海SMGA①を東に1メッシュ分移動したケース

○以降では、敷地における地震動に支配的な強震動生成域(東海SMGA①)の位置を少しずつ移動した場合に、現状の設定 (直下ケース①、直下ケース②)の代表性を確認する。

○直下ケース①の東海SMGA①を東に1メッシュ分移動したケースでは、敷地における地震動に支配的な東海SMGA①が敷地直下に位置しており、断層最短距離の位置(下図○)に東海SMGA①の最短距離の位置(下図●)がある(敷地からの最短距離が最も短い位置に、敷地における地震動に支配的な東海SMGA①が位置している)。
 ○等価震源距離(17.9km)は、直下ケース①(20.5km)や直下ケース②(18.2km)との差は小さく同程度となっている。



第992回

資料1-6 p.213再揭

<補足説明資料③-11プレート間地震の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)の設定(補足)>



直下ケース①の東海SMGA①を東に1メッシュ分、北に1メッシュ分移動したケース

○直下ケース①の東海SMGA①を東に1メッシュ分、北に1メッシュ分移動したケースでは、敷地における地震動に支配的な東海SMGA①が敷地直下に位置しており、断層最短距離の位置(下図○)に東海SMGA①の最短距離の位置(下図●)がある(敷地からの最短距離が最も短い位置に、敷地における地震動に支配的な東海SMGA①が位置している)。
 ○等価震源距離(18.5km)は、直下ケース①(20.5km)や直下ケース②(18.2km)との差は小さく同程度となっている。



<補足説明資料③-11 プレート間地震の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)の設定(補足)>

第992回 資料1-6 p.215再掲

直下ケース①の東海SMGA①を東に2メッシュ分、北に1メッシュ分移動したケース

○直下ケース①の東海SMGA①を東に2メッシュ分、北に1メッシュ分移動したケースでは、敷地における地震動に支配的な東海SMGA①が敷地直下に位置しており、断層最短距離の位置(下図○)に東海SMGA①の最短距離の位置(下図●)がある(敷地からの最短距離が最も短い位置に、敷地における地震動に支配的な東海SMGA①が位置している)。
 ○等価震源距離(18.8km)は、直下ケース①(20.5km)や直下ケース②(18.2km)との差は小さく同程度となっている。





直下ケース①の東海SMGA①を東に1メッシュ分移動したケースの地震動評価結果の比較

○東海SMGA①について、敷地からの最短距離が最も短い場所に位置しており、等価震源距離の差が小さく同程度であれば、 地震動レベルは同程度であると考えられるが、念のため、直下ケース①の東海SMGA①を少しずつ移動したケースのうち直下 ケース①、直下ケース②より等価震源距離がやや短い「直下ケース①の東海SMGA①を東に1メッシュ分移動したケース」を対 象に、統計的グリーン関数法と波数積分法のハイブリッド合成法による地震動評価を行い、直下ケース①、直下ケース②との 地震動評価結果の比較を行う。



<補足説明資料③-11 プレート間地震の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)の設定(補足)>

直下ケース①の東海SMGA①を東に1メッシュ分移動したケースの地震動評価結果の比較

○東海SMGA①の位置を少しずつ移動したケースのうち直下ケース①、直下ケース②より等価震源距離がやや短い「直下ケース①の 東海SMGA①を東に1メッシュ分移動したケース」の地震動レベルは、直下ケース①、直下ケース②と同程度である。



直下ケース①の東海SMGA①を東に1メッシュ分移動したケース(破壊開始点1~3))

第992回

資料1-6 p.217再揭

直下ケース①の東海SMGA①を東に1メッシュ分移動したケースの地震動評価結果の比較

第992回

資料1-6 p.218再揭



【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)】

- ○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、強震動生成域を敷地直下に配置して、強震動生成域の位置の不確かさを 考慮することで、地震動評価に支配的なパラメータと考えられる強震動生成域の応力降下量及び位置の不確かさと破壊開始点の不確かさを 同時に考慮する。
- 強震動生成域の位置の不確かさの考慮にあたっては、基本震源モデル(地震動の顕著な増幅を考慮しない)において敷地周辺で短周期レベルが大きい東海SMGA①の敷地からの最短距離が重要との観点から、東海SMGA①の敷地からの最短距離が最も短くなるよう敷地直下に配置する。
- ○具体的には、東海SMGA①は東海域内に設定された強震動生成域であることを踏まえ、東海SMGA①を東海域内で敷地に最も近い位置に 移動させることで、強震動生成域を敷地直下に配置した直下ケース①を設定する。これは、内閣府モデル(最大クラスの地震)の東側ケースに 相当する。
- ○この直下ケース①は、東海SMGA①が敷地からの最短距離が最も短い場所に位置するので、強震動生成域の位置の不確かさの影響を代表で きると考えられるが、東海SMGA①が敷地の西寄りに位置していることを踏まえ、より慎重な評価を行うため、東海SMGA①を東海域と駿河湾 域の境界を越えて敷地からの最短距離が最も短くかつ敷地の東寄りに位置するよう配置した直下ケース②も設定する。



- ○複数設定し得る敷地からの最短距離が最も短いケース(直下ケース①の東海SMGA①を少しずつ移動したケース)について、いずれのケースも、 東海SMGA①は敷地からの最短距離が最も短い場所に位置しており、東海SMGA①の等価震源距離は直下ケース①、直下ケース②との差 は小さく同程度であることを確認した。
- 東海SMGA①について、敷地からの最短距離が最も短い場所に位置しており、等価震源距離の差が小さく同程度であれば、地震動レベルは同 程度であると考えられるが、念のため、直下ケース①、直下ケース②より等価震源距離がやや短い「直下ケース①の東海SMGA①を東に1メッ シュ分移動したケース」について地震動評価を行い、地震動レベルが直下ケース①、直下ケース②と同程度であることを確認した。



○敷地からの最短距離が最も短いケースには、直下ケース①、直下ケース②よりも等価震源距離がやや短いケースもあるが、それらの地震動レベル は同程度であり、強震動生成域の位置の不確かさを考慮するに当たって、上記のとおり、強震動生成域を敷地直下に配置したケースとして、直 下ケース①、直下ケース②を考慮していることは適切である。 補足説明資料③-12 分岐断層の地震時挙動に関する検討

<補足説明資料③-12分岐断層の地震時挙動に関する検討> 分岐断層の選定

(プレート間地震に伴う分岐断層の選定結果)



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



【プレート境界浅部及び分岐断層が強震動励起に及ぼす影響確認】

○ 上記知見を踏まえて、「プレート境界面の破壊に伴い、受動的にプレート境界浅部や分岐断層が破壊するケース(影響確認モデル)」を設定して、断層 モデルを用いた手法による地震動評価を行い、プレート境界面の破壊に伴い、受動的にプレート境界浅部や分岐断層が破壊しても、強震動励起に及ぼ す影響は小さいことを確認した。 <補定説明資料③-12分岐断層の地震時挙動に関する検討> プレート境界浅部及び分岐断層が強震動励起に及ぼす影響の確認 (検討概要)

南海トラフ、日本及び世界の沈み込み帯における地震時挙動に関する知見

○南海トラフにおける地震時挙動に関する知見(超低周波地震、断層すべり、1944年東南海地震の震源過程解析、 南海トラフの想定地震)、日本及び世界の沈み込み帯における地震時挙動に関する知見(巨大プレート間地震の震 源過程解析)から、プレート境界面の破壊に伴い、受動的にプレート境界浅部や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。

フレート境界浅部及び分岐断層が強震動励起に及ぼす影響確認

- ○以降では、上記を踏まえて、プレート境界面の破壊に伴い、受動的にプレート境界浅部や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ことを確認するため、断層モデルを用いた手法による地震動評価を行う。具体的には以 下のとおり。
 - :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)に対して、「プレート境界面の破壊に伴い、
 - 受動的にプレート境界浅部や分岐断層が破壊するケース(影響確認モデル)※」を設定し、地震動評価結果を比較する。
 - : プレート境界浅部や分岐断層は、これに連続するプレート境界面(背景領域の小断層)の震源断層パラメータを与 えることでモデル化する。
 - : 分岐断層は、敷地への影響が最も大きい「御前崎海脚東部の断層帯・牧ノ原南稜の断層」で代表する。
 - : 地震動評価法は、統計的グリーン関数法と波数積分法のハイブリッド合成法を用いる。
- ※ プレート境界面の破壊に伴い、受動的に分岐断層が破壊する場合、当該部におけるプレート境界浅部は破壊しないと考えられるが、ここでは、分岐断層とプレート境界 浅部の両方が破壊するとして地震動評価を行う。

第992回

資料1-6 p.223再揭

<構定説明資料③-12分岐断層の地震時挙動に関する検討> プレート境界浅部及び分岐断層が強震動励起に及ぼす影響の確認 (震源モデル)



震源断層幅は、小数第二位を切り上げとした

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

第992回

資料1-6 p.224再揭

<補定説明資料③-12分岐断層の地震時挙動に関する検討> プレート境界浅部及び分岐断層が強震動励起に及ぼす影響の確認 (震源断層パラメータの設定フロー)



「御前崎海脚東部の断層帯・牧ノ原南稜の断層(断層上端深さ0km)」の震源断層パラメータの設定フロー

電源新層長さ・電源新層幅・電源	新屋面積の設定
震源断層長さ	:L(地質調査結果による)
震源断層幅	:W(地質調査結果、断層傾斜角及び震源断層上下端深さとの関係による)
震源断層面積	:S(震源断層長さL及び震源断層幅Wによる)
│ 地震モーメント・平均応力降下量	平均すべり量の設定
地震モーメント	:M ₀ =µDS、µは剛性率
平均応力降下量	: Δσ (プレート間地震(基本震源モデル(地震動の顕著な増幅を考慮しない))の
	背景領域の平均応力降下量)
平均すべり量	: D(プレート間地震(基本震源モデル(地震動の顕著な増幅を考慮しない))の
	背景領域のすべり量)

・プレート境界浅部断層の震源断層パラメータはプレート間地震(基本震源モデル(地震動の顕著な増幅を考慮しない))の背景領域と同一に設定。

<補E説明資料③-12分岐断層の地震時挙動に関する検討> プレート境界浅部及び分岐断層が強震動励起に及ぼす影響の確認 (震源断層パラメータ)



(地震動の顕著な増幅を考慮しない)の震源断層パラメータ>

	面積(km²)		144	114			セグメント名	日向灘域	南海域	東海域	駿河湾域				
	平均応力降下量(MPa)		1.	.9			面積(km²)	17006	47682	25758	7034				
<u>^</u> #	平均すべり量(m)		7.	.4			応カパラメータ(MPa)	3.7	3.7	3.7	3.7				
王体	地震モーメント(Nm)		4.4E	E+22		背景領域(深部) 3	平均すべり量(m)	4.9	8.1	5.9	3.1				
	Mw		9.0				地震モーメント(Nm)	3.4E+21	1.6E+22	6.2E+21	9.0E+20				
	短周期レベル(Nm/s ²)		5.08	E+20			Mw	8.3	8.7	8.5	7.9				
	セグメント名	日向灘域	南海域	東海域	駿河湾域		面積(km ²)	4297	16675	12685	307				
タトゲルコ	面積(km²)	19053	53790	29419	7888		応カパラメータ(MPa)	3.7	3.7	3.7	3.7				
合セクメント	地震モーメント(Nm)	4.3E+21	2.0E+22	8.3E+21	1.2E+21	背景領域(浅部)	平均すべり量(m)	4.9	8.1	5.9	3.1				
	Mw	8.4	8.8	8.5	8.0		地震モーメント(Nm)	8.6E+20	5.5E+21	3.1E+21	3.9E+19				
	面積(km²)	1018	1953	910	438		Mw	7.9	8.4	8.3	7.0				
強震動	応力パラメータ(MPa)	34.5	46.4	45.4	34.4		破壞伝播速度(km/s)	2.7							
生成域 SMGA①	平均すべり量(m)	11.0	20.5	13.7	7.2	その他	fmax(Hz)	6.0							
(深部)	地震モーメント(Nm)	4.6E+20	1.6E+21	5.1E+20	1.3E+20		剛性率(Nm ²)	4.1E+10							
	Mw	7.7	8.1	7.7	7.3	・強震動生成域の短周期	・強震動生成域の短周期レベルは、壇・他(2001)による関係式(A=4πr _a Δσ _a β ²)に基づく。								
	面積(km ²)	1029	1615	914	415										
強震動	応力パラメータ(MPa)	34.5	46.4	45.4	34.4										
生成域 SMGA②	平均すべり量(m)	11.1	18.7	13.7	7.0										
(深部)	地震モーメント(Nm)	4.7E+20	1.2E+21	5.1E+20	1.2E+20										
	Mw	7.7	8.0	7.7	7.3										
	面積(km²)	/	1612	913	/										
強震動	応カパラメータ(MPa)	1 /	46.4	45.4] /										
生成域 SMGA③	平均すべり量(m)		18.6	13.7											
(深部)	地震モーメント(Nm)] /	1.2E+21	5.1E+20											
	Mw	1 /	8.0	7.7											
	面積(km²)		929	924											
強震動	応力パラメータ(MPa)		46.4	45.4											
生成域 SMGA④	平均すべり量(m)		14.2	13.8] / _										
(深部)	地震モーメント(Nm)	1/	5.4E+20	5.2E+20]/										
	Mw	1	7.8	7.7	/										

第992回 資料1-6 p.226再掲

<補足説明資料③-12分岐断層の地震時挙動に関する検討> プレート境界浅部及び分岐断層が強震動励起に及ぼす影響の確認 (震源断層パラメータ)



<御前崎海脚東部の断層帯・牧ノ原南稜の断層(断層上端深さ0km)の震源断層パラメータ>

	震源断層パラメータ		設定方法	単位	設定値		震源断層パラメータ		設定方法	単位	設定値
		北緯(世界測地系)	地質調査結果による	-	34.76572°			GL-8km以浅	地質調査結果、断層傾斜角及び震源断層上端深さとの関係による	km	8.9
	0	東経(世界測地系)	同上	-	138.12892°		0	GL-8km以深	地質調査結果、断層傾斜角及び震源断層下端深さとの関係による	km	8.0~12.4
		北緯(世界測地系)	同上	-	34.67894°		2 -	GL-8km以浅	地質調査結果、断層傾斜角及び震源断層上端深さとの関係による	km	8.9
震源 断層	(2)	東経(世界測地系)	同上	-	138.21890°	震源		GL-8km以深	地質調査結果、断層傾斜角及び震源断層下端深さとの関係による	km	2.2~8.0
原点 (北端)		北緯(世界測地系)	同上	-	34.57109°	断層幅		GL-8km以浅	地質調査結果、断層傾斜角及び震源断層上端深さとの関係による	km	5.8~8.9
	3	東経(世界測地系)	同上	-	138.40528°		3	GL-8km以深	地質調査結果、断層傾斜角及び震源断層下端深さとの関係による	km	0.0~2.7
		北緯(世界測地系)	同上	-	34.40580°		4	GL-6km以浅	地質調査結果、断層傾斜角及び震源断層上端深さとの関係による	km	6.1~7.0
	4	東経(世界測地系)	同上	-	138.46659°			GL-6km以深	地質調査結果、断層傾斜角及び震源断層下端深さとの関係による	km	0.0~3.2
		1	同上	-	138.3°NE			1	S₁:震源断層長さ及び震源断層幅による	km ²	271.87
	±	2	同上	-	124.9°NE	雪冻	《屋玉柱	2	S ₂ :同上	km ²	261.01
	EIA	3	同上	-	162.9°NE	<u> </u>	8町 宿山 悢	3	S ₃ :同上	km ²	147.53
		4	同上	-	210.2°NE			4	S ₄ :同上	km ²	269.79
	12	GL-8km以浅	同上	0	65		震源断層面積		S=S ₁ +S ₂ +S ₃ +S ₄	km ²	950.20
		GL-8km以深	同上	0	45		等価半径		R=(S/π) ^{0.5}	km	17.39
断層	3	GL-8km以浅	同上	0	65			モーメント	M ₀ =µDS	Nm	1.94E+20
傾斜角		GL-8km以深	同上	0	35		気象庁マグニチュード		<i>M_j</i> =(log <i>M</i> ₀ -10.72)/1.17(武村(1990))	-	8.2
		GL-6km以浅	同上	0	60		モーメントマグニチュード		M _w =(logM ₀ -9.1)/1.5 (Kanamori(1977))	-	7.5
	(4)	GL-6km以深	同上	0	35		剛性率		μ=ρβ ² (β:3.54km/s,ρ:2.76g/cm ³ (地下構造調査結果等に基づく 一次元地下構造モデルによる))	N/m ²	3.46E+10
	ずれ	の種類	同上	-	逆断層		平均すべり量 D:プレ・		D:プレート間地震(基本震源モデル)の背景領域による	m	5.90
	震源断	層上端深さ	設定方針による	km	0.0		平均応力降下量		Δσ:プレート間地震(基本震源モデル)の背景領域による	MPa	3.70
		1	地震発生層の検討結果による	km	13.6~16.7		破壊	云播速度	<i>Vr</i> =0.72β (Geller(1976))	km/s	2.55
香沤艇	展下端次さ	2	同上	km	9.5~13.6		f _{max}		中央防災会議(2004)による	Hz	6.0
辰凉町	官 ト 靖 沐 さ	3	同上	km	5.2~9.5						
		4	同上	km	5.2~7.8						
		1	L1:地質調査結果による	km	13.7						
雪冻	作列市ナ	2	L ₂ :同上	km	19.8						
	町宿安さ	3	L ₃ :同上	km	19.2						
		4	L ₄ :同上	km	33.6						

<補定説明資料③-12分岐断層の地震時挙動に関する検討> プレート境界浅部及び分岐断層が強震動励起に及ぼす影響の確認 (地震動評価結果:破壊開始点1)



○影響確認モデルの地震動評価結果は、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)と ほぼ同じ結果となっている。



・統計的グリーン関数法と波数積分法のハイブリッド合成法による。

・破壊開始点はいずれのモデルもプレート間地震の破壊開始点を表す。

<補定説明資料③-12分岐断層の地震時挙動に関する検討> プレート境界浅部及び分岐断層が強震動励起に及ぼす影響の確認 (地震動評価結果:破壊開始点2)



○影響確認モデルの地震動評価結果は、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)と ほぼ同じ結果となっている。



・統計的グリーン関数法と波数積分法のハイブリッド合成法による。

・破壊開始点はいずれのモデルもプレート間地震の破壊開始点を表す。

<補定説明資料③-12分岐断層の地震時挙動に関する検討> プレート境界浅部及び分岐断層が強震動励起に及ぼす影響の確認 (地震動評価結果:破壊開始点3)





以上の検討から、プレート境界浅部や分岐断層が強震動励起に及ぼす影響は小さいことを確認した。

・統計的グリーン関数法と波数積分法のハイブリッド合成法による。

・破壊開始点はいずれのモデルもプレート間地震の破壊開始点を表す。

第992回

資料1-6 p.230再揭

概要

分岐断層の地震時挙動に関する検討(本編p.236及び補足説明資料③-12参照)

- 敷地周辺には、外縁隆起帯のトラフ側斜面の付加体内等に分岐断層が分布しており、プレート間地震の発生形態の一つとして、プレート間地震の震源断層の破壊に伴い受動的に破壊するものと考えられる。
- ○「南海トラフ、日本及び世界の沈み込み帯における地震時挙動に関する知見」及び「プレート境界浅部及び分岐断層が強震動励 起に及ぼす影響確認」から、プレート境界面の破壊に伴い、受動的にプレート境界浅部や分岐断層が破壊しても、強震動励起に及 ぼす影響は小さいことを確認した。

分岐断層の地震時挙動を踏まえた地震動評価への反映方法

- ○プレート間地震の地震動評価に関して、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(2012)の「南海トラフの 巨大地震モデル検討会」における南海トラフで想定される最大クラスの地震の強震断層モデル(Mw9.0)を踏まえて設定しており、 地震規模、破壊開始点の他、強震動励起に最も影響を及ぼす強震動生成域の応力降下量について、予め不確かさを考慮している。
- また、分岐断層は単独で破壊するものではなく、プレート間地震の発生形態の一つとして、プレート間地震の震源断層の破壊に伴い 受動的に破壊するものと考えられる。
- ○「分岐断層の地震時挙動に関する検討」で示したとおり、プレート間地震の震源断層の破壊に伴って受動的に分岐断層やプレート 境界浅部が破壊しても、強震動励起に及ぼす影響は小さく、これらの影響は、プレート間地震の地震動評価において、強震動励起 に係る強震動生成域の応力降下量の不確かさを予め考慮して基本震源モデル(地震動の顕著な増幅を考慮しない)を設定する ことで代表できると考えられる。
- ○ただし、敷地周辺の分岐断層のうち、敷地への影響が最も大きい「御前崎海脚東部の断層帯・牧ノ原南稜の断層」は、敷地から近 い位置に分布していることから、「分岐断層の強震動励起特性に係る不確かさの考慮」として、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したケースを考慮する。
- ○分岐断層については、強震動予測レシピ(2020)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。

分岐断層の選定 (プレート間地震に伴う分岐断層の選定結果)



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



活断層の諸元

(プレート間地震に伴う分岐断層の選定結果)

○プレート間地震に伴う分岐断層の諸元は以下のとおり。 ○プレート間地震に伴う分岐断層について、敷地への影響が大きい分岐断層を選定する。

<活断層の諸元(プレート間地震に伴う分岐断層)>

Ν	10.	活断層の名称	震源断層 長さ ^{※2} (km)	断層傾斜角 ^{※3} (°)	震源断層 幅 ^{※4} (km)	地震モーメント ^{※5} (Nm)	地震 規模 ^{%6} (Mj)	等価震源 距離 (km)
	1	根古屋海脚東縁・石花海堆東縁 57.8 の断層帯 [62.6]		①南西45 ②③西45	3.2~13.5	4.04×10 ¹⁹	7.6	38.7
敷地周辺の	4	御前崎海脚東部の断層帯・牧ノ 原南稜の断層)断層帯・牧ノ 82.8 [86.3] (12)深さ8km以深 3深さ8km以浅: (3深さ8km以浅: (3深さ8km以浅: (4深さ6km以浅: (3)深さ8km以浅:		0.3~15.8	6.23×10 ¹⁹	7.8	15.2
の活断層	(7)a	東海断層系60°ケース	167.1 [167.1]	北西60	2.5~7.9	1.14×10 ²⁰	8.0	48.3
層※1	⑦b	東海断層系25°ケース	167.1 [167.1]	北西25	8.3~28.7	4.06×10 ²⁰	8.5	43.1
	®a	小台場断層系60°ケース	109.5 [109.5]	北西60	6.4~9.6	1.15×10 ²⁰	8.0	68.5
	®b	小台場断層系25°ケース	109.5 [109.5]	北西25	21.8~30.8	3.79×10 ²⁰	8.4	66.9

・各活断層の震源モデルは第841回資料1-2参照。

- ※1:敷地から概ね半径30km以内及び海域の 活断層。
- ※2:震源断層上端の長さを表す。[]は、活断 層長さを表す。

※3:敷地周辺の活断層について、地質調査に より断層傾斜角が得られている場合には、 調査結果に基づき断層傾斜角を設定し、 断層傾斜角が得られていないものの、周辺 にある同タイプの断層から断層傾斜角が推 定できる場合にはそれを参照する。地質調 査により断層傾斜角が得られていない場合 には、逆断層は45°(「高角」の場合は 60°)と断層傾斜角を設定する。 方位は、震源断層面の傾斜方向を表す。

- 万位は、震源断増面の傾斜万向を表す 丸数字はセグメントを表す。
- ※4:地震発生層上端深さは5km、下端深さは 内閣府(2012)によるプレート境界面の深さ とし、プレート境界面が20kmより深い場合 には、深さ20kmとして震源モデルを設定す る。
- ※5:すべり量をプレート間地震(基本震源モデ ル)に基づき設定し、M₀=µDSから算出す る。

^{※6:}敷地周辺の活断層について、地震モーメントから武村(1990)により設定する。

<補足説明資料③-13プレート間地震の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)の設定(補足)> プレート間地震に伴う分岐断層の代表断層(地震動の顕著な増幅を考慮しない)の選定 第992回 資料1-6 p.235再掲

 ○プレート間地震に伴う分岐断層について、相対的な地震動レベルの大小関係を検討するため、Noda et al.(2002)の方法による応答スペクトルを 用いて地震動レベルの比較を行い、敷地への影響が大きい分岐断層(地震動の顕著な増幅を考慮しない)を選定する。
 ○プレート間地震に伴う分岐断層である、「①根古屋海脚東縁・石花海堆東縁の断層帯」、「④御前崎海脚東部の断層帯・牧ノ原南稜の断層」、「⑦東海断層系(⑦a:60°ケース、⑦b:25°ケース)」、「⑧小台場断層系(⑧a:60°ケース、⑧b:25°ケース)」については、敷地への 影響が大きい「④御前崎海脚東部の断層帯・牧ノ原南稜の断層」を代表として、プレート間地震の地震動評価において「分岐断層の強震動励 起特性に係る不確かさ」として考慮する。



※2 図中の太実線は、活断層評価に基づく地表断層のトレースを表す。

プレート間地震に伴う分岐断層の設定方針及び震源断層パラメータ

【設定方針】

・「御前崎海脚東部の断層帯・牧ノ原南稜の断層」の震源モデル(地震動の顕著な増幅を考慮しない)は、地質調査結果に基づき、強震動 予測レシピ(2020)を参考として設定する。

【震源断層パラメータ】

○震源断層長さ

・地質調査結果(次ページ参照)、断層傾斜角及び地震発生層上端 深さとの関係を踏まえ、震源断層長さを82.8kmとして設定。

○地震発生層

・上端深さは5km、下端深さはプレート境界面(内閣府(2012)による) として設定。

○断層傾斜角

・地質調査結果に基づき、セグメント①②は深さ8km以浅を65°南西傾 斜、深さ8km以深を45°南西傾斜、セグメント③は深さ8km以浅を65° 西傾斜、深さ8km以深を35°西傾斜、セグメント④は深さ6km以浅を 60°北西傾斜、深さ6km以深を35°北西傾斜の逆断層として設定 (後述参照)。

○アスペリティの数・位置・形状

- ・アスペリティは敷地直下のセグメント①②に各1つとして、敷地に近い位置 に設定^{※1}。
- ○アスペリティの応力降下量
- ・強震動予測レシピ(2020)に基づき設定。

○破壊伝播速度

・強震動予測レシピ(2020)に基づき設定。

※1 アスペリティの深さ・形状について、パラメータスタディで代表性を確認(後述参照)。



・黒字の丸数字はプレート間地震の強震動生成域のNo.、水色字の数字は分岐断層のアスペリティのNo.を表す。

第992回

資料1-6 p.236一部修正

第992回 資料1-6 p.237再掲

プレート間地震に伴う分岐断層の長さ



第992回 資料1-6 p.238再掲

プレート間地震に伴う分岐断層の断層傾斜角

○御前崎海脚東部の断層帯・牧ノ原南稜の断層の断層傾斜角は、活断層評価結果(第120回審査会合資料等)に基づく。

平面図

活断層評価結果に基づく断層の傾斜角									
傾斜角									
深部	浅部	境界深さ							
45°	65°								
45°	65°	8km							
35°	65°								
35°	60°	6km							
	評価結果(深部 45° 45° 35° 35°	評価結果に基づく断層 深部 浅部 45° 65° 45° 65° 35° 65° 35° 65°							

・セグメント②及び④は、地下構造を確認できる音波探査記録が あるため、それに基づき設定した。

 ・セグメント①は、地表面の高度差から、評価上、断層を想定した 区間にあたるため、断層傾斜角は連続するセグメント②と同様と した。
 ・セグメント③は、②、④の音波探査記録に基づき、浅部を高角

(65°)、深部を低角(35°)とした。

く御前崎海脚東部の断層帯・牧ノ原南稜の断層に係る活断層評価結果(上:Line10測線、下:Line1測線)>

<補足説明資料③-13 プレート間地震の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)の設定(補足)> プレート間地震に伴う分岐断層のアスペリティの形状・深さに関するパラメータスタディ

○「御前崎海脚東部の断層帯・牧ノ原南稜の断層」の震源モデル(地震動の顕著な増幅を考慮しない)に対し、アスペリティの深さを変更したケース①、 アスペリティの形状を変更したケース②を設定して等価震源距離Xeqを算出した結果、大きな差異はないものの、「御前崎海脚東部の断層帯・牧ノ原 南稜の断層」の震源モデル(地震動の顕著な増幅を考慮しない)の等価震源距離Xeqが最も短いことを確認した。

・ケース①、ケース②の震源断層パラメータは「御前崎海脚東部の断層帯・牧ノ原南稜の断層」の震源モデルと同じ。

・黒字の丸数字はプレート間地震の強震動生成域のNo.、水色字の数字は分岐断層のアスペリティのNo.を表す。

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

第992回

プレート間地震に伴う分岐断層の震源断層パラメータの設定フロー

第992回

資料1-6 p.240再揭

第992回 資料1-6 p.241再掲

震源モデル

(強震動生成域の位置(直下ケース①)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))

第992回 資料1-6 p.242再掲

震源モデル

(強震動生成域の位置(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))

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

プレート間地震に伴う分岐断層の震源断層パラメータ

(強震動励起を想定)

く御前崎海脚東部の断層帯・牧ノ原南稜の断層(強震動励起を想定)(地震動の顕著な増幅を考慮しない)の震源断層パラメータ>											
	震源的	所層パラメータ	設定方法	単位	設定値	震源断	「層パラメータ	設定方法		単位	設定値
		北緯(世界測地系)	地質調査結果、断層傾斜角及び地震発生層上端深さとの関係による	-	34.76572°	震測	原断層面積	S=S1+S2+S3+S4		km ²	474.29
震源 断層	U	東経(世界測地系)	同上	-	138.12892°	等価半径		$R = (S/\pi)^{0.5}$		km	12.29
		北緯(世界測地系)	同上	-	34.67894°	地震	『モーメント	M ₀ =µDS	Nm	6.23E+19	
	(2)	東経(世界測地系)	同上	-	138.21890°	気象庁	マグニチュード	M _j =(logM ₀ -10.72)/1.17(武村(1990))		-	7.8
原点	0	北緯(世界測地系)	同上	-	34.57109°	モーメント	ヽマグニチュー ド	M _w =(logM ₀ -9.1)/1.5(Kanamori(1977))		-	7.1
(164m)	3	東経(世界測地系)	同上	-	138.40528°		剛性率	$\mu = \rho \beta^2 (\beta: 3.54 \text{ km/s}, \rho: 2.76 \text{ g/cm}^3 (地下構造調査結果等に基づく-$	-次元地下構造モデルによる))	N/m ²	3.46E+10
		北緯(世界測地系)	同上	-	34.40580°	平坦	匀すべり量	$D = D_{a}/2$		m	3.80
	4	東経(世界測地系)	同上	-	138.46659°	平均応力降下量		$\Delta \sigma$:Fujii and Matsu'ura(2000)		MPa	3.10
		1	地質調査結果による	-	138.3°NE	短周	周期レベル	$A=4\pi(S_a/\pi)^{0.5}\Delta\sigma_a\beta^2$		Nm/s ²	1.28E+19
÷.	5	2	同上	-	124.9°NE	破場	表伝播速度	Vr=0.72β (Geller(1976))		km/s	2.55
	HJ	3	同上	-	162.9°NE	f _{max}		中央防災会議(2004)による		Hz	6.0
		4	同上	-	210.2°NE		等価半径	$r_a = (S_a/\pi)^{0.5}$	km	5.76	
	(1)2)	GL-8km以浅	同上	۰	65		面積	S _a =0.22S		km ²	104.34
	U.C.	GL-8km以深	同上	۰	45	アスペリティ全体	平均すべり量	D _a :プレート間地震(基本震源モデル)の平均すべり	m	7.60	
断層	(ব)	GL-8km以浅	同上	۰	65		地震モーメント	$M_{0a} = \mu S_a D_a$	Nm	2.74E+19	
傾斜角		GL-8km以深	同上	•	35		応力降下量	$\Delta \sigma_{s} = \Delta \sigma \times (S/S_{s})$			14.09
	a	GL-6km以浅	同上	0	60		面積	S _{a1} =(2/3)S _a			69.56
	•	GL-6km以深	同上	۰	35		平均すべり量	D _{a1} :プレート間地震(基本震源モデル)の平均すべり	m	7.60	
	ずれの種類		同上	-	逆断層		地震モーメント	$M_{0a1} = \mu S_{a1} D_{a1}$	Nm	1.83E+19	
	震源	断層上端深さ	地震発生層の検討結果による	km	5.0		応力降下量	$\Delta \sigma_{a1} = \Delta \sigma_{a}$			14.09
		1	同上	km	13.6~16.7		面積	S _{a2} =(1/3)S _a	km ²	34.78	
震源断層:	下端深さ	2	同上	km	9.5~13.6	アスペリティ2	平均すべり量	D _{a2} :プレート間地震(基本震源モデル)の平均すべり	:プレート間地震(基本震源モデル)の平均すべり量による ₂ =µS ₈₂ D ₈₂		
12010-0112		3	同上	km	5.2~9.5		地震モーメント	$M_{0a2} = \mu S_{a2} D_{a2}$			
		4	同上	km	5.2~7.8		応力降下量	$\Delta \sigma_{a2} = \Delta \sigma_a$	MPa	14.09	
		1	L ₀₋₁ :地質調査結果による	km	13.7		面積	$S_b = S - S_a$		km ²	369.95
活断層	長さ	2	L ₀₋₂ :同上	km	19.8	背景領域	地震モーメント	$M_{0b} = M_0 - M_{0a}$		Nm	3.49E+19
		3	L ₀₋₃ :同上	km	19.2		平均すべり量	$D_b = M_{0b} / (\mu S_b)$		m	2.73
		4	L ₀₋₄ :同上	km	33.6		実効応力	$\sigma_b = 0.2 \Delta \sigma_a$		MPa	2.82
		1	L ₅₋₁ :地質調査結果、断層傾斜角及び地震発生層上端深さとの関係による	km	13.9	(参考	約 上記パラメー	タ設定と強震動予測レシピ(202	 に基づく設定 	との比較	ξ
震源新	喜長さ	2	L ₅₋₂ :同上	km	19.2	● 治底底図 い=	ы <i>Б</i>		~ ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~	P(2020)/-	甘ベノ記字※
		3	L ₅₋₃ :同上	km	16.6	震源断層而積S(km ²)		上記パリメーク設定 強度動力		「割予測レンE(2020)に基 」 「 「 「 」 「 」 「 」 」 「 」 」 」 「 」 」 」 「 」 」 」 、 」 、 」 、 」 、 、	
	1	4	L ₅₋₄ :同上	km	33.1			474.29	474.29		
	1	GL-8km以浅	地質調査結果、断層傾斜角及び震源断層上端深さとの関係による	km	3.4		,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,				
	_	GL-8km以深	地質調査結果、断層傾斜角及び震源断層下端深さとの関係による	km	8.0~12.4	地震規模Mj		7.8		7.2	
	2	GL-8km以浅	地質調査結果、断層傾斜角及び震源断層上端深さとの関係による	km	3.4			0.001019			
震源		GL-8km以深	地質調査結果、断層傾斜角及び震源断層下端深さとの関係による	km	2.2~8.0	「地震モーメン」	~(NM)	6.23×10 ¹⁹	1.	25×10 ¹³	
10178198	3	GL-8km以浅	地質調査結果、断層傾斜角及び震源断層上端深さとの関係による	km	0.3~3.4	短周期レベル	(Nm/s^2)	1.28×10 ¹⁹	1	23×10 ¹⁹	
		GL-8km以深	地質調査結果、断層傾斜角及び震源断層下端深さとの関係による	km	0.0~2.7		(
	4	GL-6km以浅	地質調査結果、断層傾斜角及び震源断層上端深さとの関係による	km	0.3~1.2	アスペリティ応	力降下量(MPa)	14.09		13.70	
	L	GL-bKm以深	地見調査結果、断層傾斜角及い表源断層下端深さとの関係による の、電源断屋属されば電源転にした 、	кт . 2	0.0~3.2			10101			
		0	○1:辰祢町唐長さ及び炭源町層幅による	km ⁴	195./6	アスペリティ面	槓(km²)	104.34		102.15	
震源断颅	層面積	(2)		km ⁻	153.56	マフペリニノ地雷エーメント(りー)		2.74×10^{19}	5	30×10 ¹⁸	
		3	03.IPJ上 0同上	km ⁻	46.09	7		2.74410	5.39×10 ¹⁶		
(4)		শ	Tel:	кт	10.20	アスペリティ平均すべり量(m)		7.60	1.53		

・アスペリティの短周期レベルは、 壇・他(2001)による関係式(A=4 $\pi r_a \Delta \sigma_a \beta^2$)に基づく。

※内陸地殻内地震である御前崎海脚西部の断層帯による地震と同様の設定方法。