

リサイクル燃料備蓄センター 使用済燃料貯蔵事業変更許可申請

基準地震動の策定 [資料集]

令和2年7月27日 リサイクル燃料貯蔵株式会社





RGSリサイクル燃料貯蔵

目次

1. 地下構造モデルの策定 3 地質調査結果に基づく地下構造 1.1 地震観測記録の分析 1.2 1.3 地下構造モデルの設定 2. 敷地ごとに震源を特定して策定する地震動 49 2.1 プレート間地震 2.2 海洋プレート内地震 2.3 内陸地殼内地震 3. 震源を特定せず策定する地震動 131 Mw6.5以上の2地震 3.1 3.2 2004年北海道留萌支庁南部地震 4. 日本海溝沿いの地震活動の長期評価(地震調査委員会(2019)) の地震動評価内容への影響 214

1. 地下構造モデルの策定

- 1.1 地質調査結果に基づく地下構造
- 1.2 地震観測記録の分析
- 1.3 地下構造モデルの設定
- 2. 敷地ごとに震源を特定して策定する地震動
 - 2.1 プレート間地震
 - 2.2 海洋プレート間地震
 - 2.3 内陸地殻内地震
- 3. 震源を特定せず策定する地震動
 - 3.1 Mw6.5以上の2地震
 - 3.2 2004年北海道留萌支庁南部地震
- 4. 日本海溝沿いの地震活動の長期評価(地震調査委員会(2019))の地震動評価内容への影響



敷地周辺広域の深部地下構造や速度構造を把握するため、以下の 弾性波探査を実施している。

- ① S波反射法地震探查
- ② P波反射法地震探查
- ③ 屈折法地震探查

RGSリサイクル燃料貯蔵

審査会合(H30.9.14)

資料2-4-2 p3 再掲



1.地下構造モデルの策定/1.1地質調査結果に基づく地下構造 弾性波探査(S波反射法地震探査)

【S波反射法地震探查】

S波反射法地震探査を敷地 廻りの東西測線、南北測線 において実施し、S波速度構 造を確認している。

S波反射法地震探査の仕様 振源:ミニバイブ 1台 発振点間隔:10m 受信点間隔:20m 収録時間:12sec サンプリング間隔:4msec



1.地下構造モデルの策定/1.1地質調査結果に基づく地下構造 弾性波探査(S波反射法地震探査)

【S波反射法地震探查結果】



図中の青字:区間速度(m/s)

RGSリサイクル燃料貯蔵

審査会合(H30.9.14)

資料2-4-2 p5 再揭

1.地下構造モデルの策定/1.1地質調査結果に基づく地下構造 弾性波探査(P波反射法地震探査)

【P波反射法地震探查】



RGSリサイクル燃料貯蔵

審査会合(H30.9.14)

資料2-4-2 p6 再揭

1.地下構造モデルの策定/1.1地質調査結果に基づく地下構造 弾性波探査(P波反射法地震探査)

【P波反射法地震探査結果のA測線深度断面】



A測線深度断面

RGSリサイクル燃料貯蔵

審査会合(H30.9.14)

資料2-4-2 p7 再掲



速度を記入したA測線深度断面図

1.地下構造モデルの策定/1.1地質調査結果に基づく地下構造 弾性波探査(P波反射法地震探査)

【P波反射法地震探査のB測線、C測線深度断面】



B測線深度断面



RGSリサイクル燃料貯蔵

審査会合(H30.9.14)

資料2-4-2 p9 再掲

C測線深度断面

1.地下構造モデルの策定/1.1地質調査結果に基づく地下構造 弾性波探査(P波反射法地震探査)

【P波反射法地震探査結果のB,C測線深度断面図に速度を記入】





速度を記入したB測線深度断面図

速度を記入したC測線深度断面図

RGSリサイクル燃料貯蔵

審査会合(H30.9.14) 資料2-4-2 p10 再掲

1.地下構造モデルの策定/1.1地質調査結果に基づく地下構造 弾性波探査(P波・S波反射法地震探査)

【P波反射法地震探査のA測線解釈及びS波反射法地震探査の結果】



- 敷地付近の地下構造は概ね水平成層構造であり、砂子又基底面以深では標高が深くなるに 従って、S波速度、P波速度ともに速くなっていることが確認できる。
- A測線の東側と西側の下位層の反射パターンが異なるが、その反射パターンの変化部には 明瞭な速度境界を特定することは困難であり、岩相の漸移的な側方変化を表しているものと 想定される。

RGSリサイクル燃料貯蔵

審査会合(H30.9.14) 資料2-4-2 p11 再掲



- 敷地付近の地下構造は概ね水平成層構造であり、砂子又基底面以深では標高が深くなるに 従って、S波速度、P波速度ともに速くなっていることが確認できる。
- C測線の北側と南側の下位層の反射パターンが異なるが、その反射パターンの変化部には 明瞭な速度境界を特定することは困難であり、岩相の漸移的な側方変化を表しているものと 想定される。

RGSリサイクル燃料貯蔵



【屈折法地震探査】

屈折法地震探査をA測線において実施し、P波速度構造を確認している。 発振点は、測線の端部と測線の延長線上の合計5箇所に配置している。 解析手法は、レイトレーシング法を用いている。

屈折法地震探査の仕様

振源:バイブロサイス 3台 発振点間隔:約5km 受信点間隔:20m 収録時間:20sec サンプリング間隔:4msec



屈折法地震探査測点位置図

RGSリサイクル燃料貯蔵

審査会合(H30.9.14)

資料2-4-2 p13 再掲

1.地下構造モデルの策定/1.1地質調査結果に基づく地下構造 弾性波探査(屈折法地震探査)

【屈折法地震探査の解釈(A測線)】



■ 屈折法地震探査では、P波速度5,500m/sの緩い盆状の速度構造が東西に連続していることが確認できる。

RGSリサイクル燃料貯蔵

審査会合(H30.9.14)

資料2-4-2 p14 再揭



【微動アレイ探査実施位置】

弾性波探査を実施した A測線に沿って、敷地西側、 敷地付近、敷地東側の 3箇所で微動アレイ探査に より地盤のS波速度構造を 求めている。



【敷地付近において実施した微動アレイ1探査】



〇観測分散曲線と理論分散曲線

RGSリサイクル燃料貯蔵

審査会合(H30.9.14)

資料2-4-2 p16 再揭



O推定地下構造モデルによるS波速度

微動アレイ1

層番号	深 度(m)	S波速度(m/s)
1	200	615
2	540	845
3	1755	1480
4	_	3230

観測点位置

【敷地西側において実施した微動アレイ2探査】



観測点位置

〇観測分散曲線と理論分散曲線

RGSリサイクル燃料貯蔵

審査会合(H30.9.14)

資料2-4-2 p17 再掲



O推定地下構造モデルによるS波速度

微動アレイ2

層番号	深 度(m)	S波速度(m/s)
1	280	705
2	675	975
3	1615	1690
4	—	3305

【敷地東側において実施した微動アレイ3探査】



〇観測分散曲線と理論分散曲線

RGSリサイクル燃料貯蔵

審査会合(H30.9.14) 資料2-4-2 p18 再掲



〇推定地下構造モデルによるS波速度

微動アレイ3

層番号	深 度(m)	S波速度(m/s)
1	155	560
2	825	825
3	1300	1320
4	_	3430

観測点位置

【微動アレイ探査結果とP反射法地震探査のA測線深度断面との比較】



 敷地を挟んで東側と西側で、大きな速度構造の差は見られない。
微動アレイ探査結果の速度境界は、P波反射法地震探査の結果と概ね整合している。
微動アレイ2の探査結果は、屈折法地震探査の結果と整合しており、敷地西側深部 に基盤が確認できる。

RGSリサイクル燃料貯蔵

審査会合(H30.9.14) 資料2-4-2 p19 再掲



1.地下構造モデルの策定/1.2地震観測記録の分析 ①敷地の地震観測の概要



西側観測点は、2001年7月から地震観測を行っている。2012年10月に北側観測点、 2012年12月に南側観測点の2地点を追加して観測を行っている。

1.地下構造モデルの策定/1.2地震観測記録の分析 ②西側観測点で観測された主な地震による増幅特性の分析

【西側観測点で観測された主な地震記録】

西側観測点で観測された主な地震の諸元



西側観測点で観測された主な地震の震央分布と発震機構

No	地震名	発生日	М	深さ (km)	震央 距離 (km)	地震発生様式
1	宮城県沖の地震	2003年5月26日	7.1	72	284	海洋プレート内 地震DC型
2	2003年十勝沖地震	2003年9月26日	8	45	241	プレート間地震
3	2008年岩手·宮城内陸地震	2008年6月14日	7.2	8	260	内陸地殻内地震
4	岩手県沿岸北部の地震	2008年7月24日	6.8	108	183	海洋プレート内 地震DE型
5	2011年東北地方太平洋沖 地震	2011年3月11日	9.0 (Mw)	24	387	プレート間地震
6	宮城県沖の地震	2011年4月 7日	7.2	66	355	海洋プレート内 地震DC型
7	岩手県沖の地震	2012年3月27日	6.6	21	195	内陸地殻内地震
8	青森県東方沖の地震	2012年5月24日	6.1	60	73	プレート間地震
9	十勝地方南部の地震	2013年2月 2日	6.5	102	222	海洋プレート内 地震DE型

主な地震記録の選定方法

• 西側観測点において得られたM5.5以上の地震記録のうち、各地震発生様式ごとに 標高-300m地震計の加速度最大値上位2地震の観測記録を記載。

- 2011年東北地方太平洋沖地震は、東北地方における最大級の地震規模のため記載。
- 地震発生様式ごとに地震動レベルの一番大きい地震について、 鉛直アレー観測における深度別応答スペクトルの比較を行い、 増幅特性を確認する。

RGSリサイクル燃料貯蔵



EW方向

NS方向

- 地盤中において、著しい増幅やピーク周期の遷移、特定周期での特異な増幅は見られない。
- 標高-34mよりも浅くなると、地盤のS波速度が小さくなっていることによるものと考えられる増幅がみられる。

٠

UD方向





EW方向

- UD方向
- 地盤中において、著しい増幅やピーク周期の遷移、特定周期での特異な増幅は見られない。 ٠
- 標高-34mよりも浅くなると、地盤のS波速度が小さくなっていることによるものと考えられる増幅がみられる。



- 地盤中において、著しい増幅やピーク周期の遷移、特定周期での特異な増幅は見られない。
- ↓ ■標高-34mよりも浅くなると、地盤のS波速度が小さくなっていることによるものと考えられる増幅がみられる。



周 期(秒)

EW方向

^{周 期(秒)} NS方向

- 地盤中において、著しい増幅やピーク周期の遷移、特定周期での特異な増幅は見られない。
- ↓ 標高-34mよりも浅くなると、地盤のS波速度が小さくなっていることによるものと考えられる増幅がみられる。

周 期(秒)

UD方向



・敷地の西側観測点の地盤中において、著しい増幅やピーク周期の遷移、 特定周期での特異な増幅は見られない。

RGSリサイクル燃料貯蔵

RGSリサイクル燃料貯蔵

審査会合(H30.9.14) 資料2-4-2 p27 再掲

1.地下構造モデルの策定/1.2地震観測記録の分析 ③敷地内3観測点で観測された主な地震による増幅特性の分析

【3観測点で観測された主な地震記録】

主な地震記録の選定方法

• 3観測点が運用を開始した2012年12月~2014年10月までの地 震のうち、地震発生様式ごとに加速度最大値上位1地震の観測 記録を抽出。

3観測点で観測された主な地震の諸元

No	地震名	発生日	М	深さ (km)	震央 距離 (km)	地震発生様式
1	十勝地方南部の地震	2013年2月2日	6.5	102	222	海洋プレート内 地震DE型
2	岩手県内陸南部の地震	2014年6月15日	5.5	94	218	海洋プレート内 地震DC型
3	胆振地方中東部の地震	2014年7月8日	5.6	3	144	内陸地殻内地震
4	青森県東方沖の地震	2014年8月10日	6.1	51	90	プレート間地震

鉛直アレー観測における深度別応答スペクトルの比較を行い、 増幅特性を確認する。



3観測点で観測された主な地震の震央分布と発震機構



- 西側観測点において、標高-300mから解放基盤表面(標高-218m)までの間に、地盤中におけるピーク周期の遷移や 特定周期での特異な増幅はみられない。
- 標高約-30mよりも浅くなると、地盤のS波速度が小さくなっていることによるものと考えられる増幅がみられる。



- 西側観測点において、標高-300mから解放基盤表面(標高-218m)までの間に、地盤中におけるピーク周期の遷移や 特定周期での特異な増幅はみられない。
- 標高約-30mよりも浅くなると、地盤のS波速度が小さくなっていることによるものと考えられる増幅がみられる。



- 西側観測点において、標高-300mから解放基盤表面(標高-218m)までの間に、地盤中におけるピーク周期の遷移や 特定周期での特異な増幅はみられない。
- 標高約-30mよりも浅くなると、地盤のS波速度が小さくなっていることによるものと考えられる増幅がみられる。



標高約-30mよりも浅くなると、地盤のS波速度が小さくなっていることによるものと考えられる増幅がみられる。



- 西側観測点において、標高-300mから解放基盤表面(標高-218m)までの間に、地盤中におけるピーク周期の遷移や 特定周期での特異な増幅はみられない。
- ・ 標高約-30mよりも浅くなると、地盤のS波速度が小さくなっていることによるものと考えられる増幅がみられる。



- 西側観測点において、標高-300mから解放基盤表面(標高-218m)までの間に、地盤中におけるピーク周期の遷移や 特定周期での特異な増幅はみられない。
- ・ 標高約-30mよりも浅くなると、地盤のS波速度が小さくなっていることによるものと考えられる増幅がみられる。



- 西側観測点において、標高-300mから解放基盤表面(標高-218m)までの間に、地盤中におけるピーク周期の遷移や 特定周期での特異な増幅はみられない。
- 標高約-30mよりも浅くなると、地盤のS波速度が小さくなっていることによるものと考えられる増幅がみられる。


- 西側観測点において、標高-300mから解放基盤表面(標高-218m)までの間に、地盤中におけるピーク周期の遷移や 特定周期での特異な増幅はみられない。
- ・ 標高約-30mよりも浅くなると、地盤のS波速度が小さくなっていることによるものと考えられる増幅がみられる。



- 西側観測点において、標高-300mから解放基盤表面(標高-218m)までの間に、地盤中におけるピーク周期の遷移や 特定周期での特異な増幅はみられない。
- ・ 標高約-30mよりも浅くなると、地盤のS波速度が小さくなっていることによるものと考えられる増幅がみられる。



- 西側観測点において、標高-300mから解放基盤表面(標高-218m)までの間に、地盤中におけるピーク周期の遷移や 特定周期での特異な増幅はみられない。
- ・ 標高約-30mよりも浅くなると、地盤のS波速度が小さくなっていることによるものと考えられる増幅がみられる。



- 特定周期での特異な増幅はみられない。
- 標高約-30mよりも浅くなると、地盤のS波速度が小さくなっていることによるものと考えられる増幅がみられる。



- 西側観測点において、標高-300mから解放基盤表面(標高-218m)までの間に、地盤中におけるピーク周期の遷移や 特定周期での特異な増幅はみられない。
- ・ 標高約-30mよりも浅くなると、地盤のS波速度が小さくなっていることによるものと考えられる増幅がみられる。



•敷地内3観測点(西側、北側、南側)で観測された主な地震について、地盤の 増幅特性を確認したところ、著しい増幅やピーク周期の遷移、特定周期での 特異な増幅特性は見られない。



■ 地震基盤面以浅については、統計的グリーン関数法に用いる地盤モデルを参考に 設定し、地震基盤面以深については、1968年十勝沖地震の震源過程を検討した 永井ほか(2001)及び三陸沖北部の深い地盤構造を検討した地震調査委員会 (2004a)を参考に設定している。

標高 T.P. (m)	層厚 (m)	密度 <i>ρ</i> (t/m ³)	S波速度 V _s (m/s)	P波速度 V _P (m/s)	Q	備考	
						网边甘椒丰富	
-218	82	2.00	910	2197	100	一	
-300 -	180	2.10	990	2510	100		
-480	1220	2.20	1450	2820	100	此母甘飢了	
-1700 -	1300	2.60	3150	5660	150	━ 地震基盤面 ━━━━	
-3000 -	12000	2.69	3580	6180	300		
-15000 -	10000	2.80	3700	6400	300		
-25000 -	∞	3.20	4100	7100	500		

理論的手法に用いる地盤モデル



■ 永井ほか(2001)「三陸沖における再来大地震の震源過程の比較研究-1968年十勝沖地震と1994年三陸はるか沖地震の比較-」では、「近地地形のグリーン関数の計算には、 Table1(b)に示す水平多層の速度構造を使用した。これは藤江(1999)による沈み込むプレートと陸側のプレートの構造を平均化したものである。」と書かれている。

(b) For near-field analysis						
V _p km/s	V _s km/s	ho 10 ³ kg/m ³	$Q_{ m P}$	$Q_{\rm S}$	Thickness km	
2.0	1.20	2.10	200	100	1	
5.0	2.90	2.40	300	150	2	
5.9	3.40	2.70	600	300	9	
6.4	3.7	2.80	600	300	13	
7.1	4.1	3.20	1000	500	∞	

Table 1. Underground structures.

永井ほか(2001)より抜粋

1.地下構造モデルの策定/1.3地下構造モデルの設定 理論的手法に用いる地盤モデルの確認(藤江(1999)によるP波速度構造モデル)

- ■藤江剛(1999)「屈折および反射波を用いた走時インバージョンの開発と三陸沖プレート境界の地殻構造への適用」及びG.Fujie et al.(2006)「Confirming sharp bending of the Pacific plate in the northern Japan trench subduction zone by applying a traveltime mapping method」において、三陸沖の地下構造を推定している。
 - 目的:南北測線で活動度の南北方向変化と地震波速度構造の関連性の研究を、東西測線では沈み込み帯における内部構造解明を目的としている。
 - ▶ 用いたデータ:三陸沖において、1996年に諸大学合同で、火薬とエアガンを人工震源とし、海底地震 計を使って人工地震探査を実施している。



1996年の測線(東京大学地震研究所(2002)より抜粋)

RGSリサイクル燃料貯蔵



▶東西測線においては、初動屈折波データを用い、新たに開発した非線形2次元走時インバージョン解析方法を使って測線のP波速度構造を決定している。



Figure 6.6: 東西側線の構造。 史時インパージョンの結果。 藤江(1999)より抜粋

■永井ほか(2001)によるモデルと藤江(1999)によるモデルの平均的なP波速度構造は 概ね対応していることが確認できる。



地震調査委員会の「三陸沖北部の地震を想定した強震動評価について(平成16年5月21日)」で は、上部マントルから地震基盤までの大構造(伝播経路)について、「三浦・他(2001)による宮城 県沖~東北日本の速度構造断面等を参照して、三次元の速度構造モデルの設定を行った(図9 参照)。」としている。



図9 プレートに直交する断面の地下構造 (断面を横から見たところ。P波速度VpとS波速度Vsの単位はkm/s、密度pの単位はg/cm³) 地震調査委員会(2004a)より抜粋

1.地下構造モデルの策定/1.3地下構造モデルの設定 理論的手法に用いる地盤モデルの確認(三浦ほか(2001)によるP波速度構造モデル)

- 三浦ほか(2001)「日本海溝前弧域(宮城沖)における地震学的探査-KY9905航海-」において、 宮城県沖の速度構造モデルを推定している。
 - ▶ 目的:1)1978年宮城県沖地震の破壊域を通る探査測線による,破壊域周辺の深部構造を明らかにする こと。2)日本海溝に沿って非一様な分布をしている地震活動と関連する構造的特徴を明らかにすること。
 - ▶ 用いたデータ:海洋科学技術センター(JAMSTEC)が実施した、日本海溝の宮城沖(KY9905次航海)での 調査航海で取得したデータ。36台の海底地震計(OBS)を約3.6km間隔で展開し、エアガン記録を収録して いる。海底地震計は海溝軸に直交するMY102測線上に設置し、そのうち10台の記録を利用している。



RGSリサイクル燃料貯蔵



- ➤ 三浦ほか(2001)は、各OBS直下の1次元速度構造を求め、さらに、2次元波線追跡法によって観測走時を 説明するP波速度構造を求めている。
- ▶「沈み込む海洋性地殻内部の速度は、高橋ほか(2000b)の三陸沖の速度構造を使用した」と書かれている。



■大局的な速度構造でみると、地震調査委員会(2004a)によるモデルと三浦ほか (2001)によるモデルのP波速度構造は概ね対応していることが確認できる。

1. 地下構造モデルの策定

- 1.1 地質調査結果に基づく地下構造
- 1.2 地震観測記録の分析
- 1.3 地下構造モデルの設定
- 2. 敷地ごとに震源を特定して策定する地震動
 - 2.1 プレート間地震
 - 2.2 海洋プレート間地震
 - 2.3 内陸地殻内地震
- 3. 震源を特定せず策定する地震動
 - 3.1 Mw6.5以上の2地震
 - 3.2 2004年北海道留萌支庁南部地震
- 4. 日本海溝沿いの地震活動の長期評価(地震調査委員会(2019))の地震動評価内容への影響

2.敷地ごとに震源を特定して策定する地震動/2.1プレート間地震 断層面位置の設定に係る検討(1)

- 断層面西端に関する検討
- 断層面位置の設定は、プレート上面深度分布に基づいて設定している。
- プレート間地震については、Igarashi et al.(2001)にて、アサイスミックフロントよりも東側で発生するとされており、敷地東面において、アサイスミックフロントは、プレート上端深度約50~60kmの位置と対応する。
- M9プレート間地震の震源断層面の位置は、断層下端でプレート上面深度約60kmとなっており、アサイスミックフロントよりも、西側まで震源領域を設定していることから、敷地に近い位置に配置されており、保守的な設定となっていると考えられる。



RGSリサイクル燃料貯蔵

審査会合(H30.9.14) 資料2-4-2 p49 再掲

2.敷地ごとに震源を特定して策定する地震動/2.1プレート間地震 断層面位置の設定に係る検討(2)

■ 断層面深さに関する検討

- ・ 敷地東面の海洋プレート上の上面深度分布については、防災科学技術研究所J-SHISにより、詳細な値が公開されている。
- M9プレート間地震の震源断層面のうち、敷地東面の三陸沖北部の領域における震源断層面の設定にあたっては、上記の値に基づき、上端深 さ、下端深さを固定した上で、沈み込み角度が概ね変化する深さ30kmの地点で断層面が折れ曲がるように、傾斜角の異なる2面の断層面を 設定しており、海洋プレート上面深度分布と断層走向がほぼ同一となるような設定となっている。
- 一方、地震調査委員会(2004a)に基づく想定三陸沖北部の地震の断層面は、上記震度分布の等深線に対して傾きを持った設定となっている。
 両者の関係を図示すると下図のとおりとなる。
- それぞれのモデルの主要なSMGAまでの距離を比較すると、M9プレート間地震の方が、想定三陸沖北部の地震と比較して敷地との距離が近くなっていることに加え、短周期レベルの値を参照すると、M9プレート間地震のSMGA1の短周期レベルは、想定三陸沖北部の地震における各SMGAの短周期レベルを上回っており、保守的に設定されている。



無断複製・転載禁止 リサイクル燃料貯蔵株式会社

RGSリサイクル燃料貯蔵

審査会合(H30.9.14) 資料2-4-2 p50 再掲



科学技術振興費 主要5分野の研究開発委託事業 新世紀重点研究創世プラン~リサーチ・レボリューション2002~ 「東南海・南海地震等海溝型地震に関する調査研究(東南海・南海地震)(日本海溝・千島海溝周辺の海溝型地震)平成19年度 成果報告書」 P146「図35 根室沖から三陸沖北部にかけてのプレート境界深度」をもとにリサイクル燃料貯蔵株式会社作成 2.敷地ごとに震源を特定して策定する地震動/2.1プレート間地震 十勝沖の断層パラメータの妥当性確認

- RFSリサイクル燃料貯蔵 審査会合(H30.9.14) 資料2-4-2 p52 再掲
- 地震調査委員会(2004b)では、2003年十勝沖地震の観測記録を用いた強震動予測手法の検証がされており、そこで、観測記録を説明可能な震源断層パラメータが提示されている。
- ここで、前述したとおり設定した「三陸沖北部~根室沖の連動」を考慮したM9プレート間地震について、十勝沖の領域におけるSMGAのパラメータ設定が、地震調査委員会(2004b)と比較して保守的になっているか確認を行った。

地震調査委員会(2004b)とM9プレート間地震の比較(十勝沖の領域)

	地震本音	ß(2004)	
パラメータ	SMGA1		M9プレート間地震の
	SMGA2	全SMGA	十勝沖の領域のSMGA
	SMGA3		
SMGAの	180.6		
面積	361.2	722.4	3750
(km²)	180.6		
SMGAの	3.50×10^{19}		
地震モーメント	9.89×10^{19}	1.69 × 10 ²¹	3.00×10^{21}
(Nm)	3.50×10^{19}		
SMGAの	5.42×10^{19}		
短周期レベル	7.66 × 10 ¹⁹	9.34×10^{19}	1.63 × 10 ²⁰
(Nm/s²)	5.42×10^{19}		



地震調査委員会(2004b)とM9プレート間地震の比較(十勝沖の領域) 地震調査委員会(2004b)に加筆

■ 結果的に、M9プレート間地震の十勝沖のSMGAについては、2003年十勝沖地震と比較して、十分大きなパラメータ設定となっている。

2.敷地ごとに震源を特定して策定する地震動/2.1プレート間地震 総断層面積に係る検討

- M9クラスのプレート間地震の想定にあたっては、2011年東北地方太平洋沖地震が複数の領域が連動した地震であったことを踏まえ、敷地東側の三陸沖北部の領域を含む連動型プレート間地震を想定している。
- 当該領域全面をカバーする設定として、断層面の総面積を100,000km²として設定した断層面は、永井ほか(2001)に基づく過去の地震の震源領域を十分に包絡した設定となっており、アサイスミックフロントよりも西側に相当しており、敷地に近い設定となっている。
- この断層面積と地震規模の関係は、佐藤(1989)やStrasser(2010)による断層面積と地震規模の関係に照らしてもM9に 相当する面積となっており、設定として過小とはなっていない。



RGSリサイクル燃料貯蔵

審査会合(H30.9.14) 資料2-4-2 p53 再掲



2011年東北地方太平洋沖地震については、各種のSMGAモデルが提案されており、田島ほか(2013)において取り纏められていることから、各論文における値を参照し、敷地で考慮しているM9プレート間地震の断層パラメータの妥当性を確認する。
 諸井ほか(2013)において、観測記録と適合するSMGA面積は12.5%とされているが、諸井ほか(2013)に示されているその他のSMGA面積比を用いた場合のSMGA1個あたりの短周期レベルを敷地で考慮しているM9プレート間地震と比較し、妥当性を確認する。

SMGAの SMGA1個の SMGA1個の SMGA SMGA全体の 応力降下量 短周期レベルA 面積Sa Sa/S 短周期レベル 面積 文献 備考 (平均) (km^2) (Nm/s^2) (km^2) (Nm/s^2) (Mpa) 1.600 Kurahashi and 1.66×10^{20} 80.0 5628 1.74E+20 21.44 $(40 \text{km} \times 40 \text{km})$ Irikura(2013) 2,500 Asano and Iwata 5042 1.67E+20 18.95 1.33×10^{20} 0.125 $(50 \text{km} \times 50 \text{km})$ 諸井ほか 佐藤(2012)におい 田島ほか (2013)によ て、シミュレーション (2013)3.600 佐藤(2012) 11475 3.51E+20 28.82 1.11×10^{20} 0.18 結果が過大評価で るとりまとめ $(60 \text{km} \times 60 \text{km})$ あるとされている。 4,900 川辺・釜江(2013) 9.49×10^{19} 6300 1.74E+20 18.26 0.245 $(70 \text{km} \times 70 \text{km})$ 平均值 6730 2.05E+20 検討用地震 SMGA1.2: 佐藤(2012)と同等 (三陸沖北部) 2,500 0.125 1.86×10^{20} M9プレート間地震 検討用 34.5 12500 3.49E+20 レベルの短周期レベ のSMGA1.2) 地震 (基本モデル) SMGA3~7: ルとなっている 24.6

田島ほか(2013)におけるモデル比較

諸井ほか(2013)との比較

■ 確認の結果、敷地で考慮しているM9プレート間地震の断層パラメータは、各文献値を概ね上回るようにパラメータが設定されている。



■ 三陸沖北部〜根室沖の連動モデル

経験的グリーン関数法に用いる要素地震については、三陸沖北部~根室沖の連動モデルのうち、各領域で発生した 地震を選定している。



選定した要素地震の諸元

選定した要素地震の位置

※M、震源距離(震源位置)、震源深さは気象庁による。震源メカニズム解は、2001.8.14は F-netによる。2008.9.11及び2004.11.29はGlobal CMT Catalogによる。

RGSリサイクル燃料貯蔵

審査会合(H30.9.14)

資料2-4-2 p55 再掲

2.敷地ごとに震源を特定して策定する地震動/2.1プレート間地震 要素地震の選定(2)

各領域における要素地震について、震源パラメータ及びω⁻²モデルによる理論震源スペクトルと観測記録の比較図を示す。
 各震源パラメータに基づくω⁻²モデルによる理論震源スペクトルは、観測記録とよく整合している。

		震源パラメータ			
対象領域	発震日時	地震モーメント	コーナー周波数	応力降下量	
		(Nm)	(Hz)	(MPa)	
三陸沖北部	2001.8.14 5:11	3.88×10^{18}	0.36	24.0	
十勝沖	2008.9.11 9:20	1.78×10^{19}	0.16	11.3	
根室沖	2004.11.29 3:32	3.65×10^{19}	0.20	27.1	

要素地震の震源パラメータ



要素地震のω-2モデルによる震源スペクトル理論値と比較

無断複製・転載禁止 リサイクル燃料貯蔵株式会

RGSリサイクル燃料貯蔵

審査会合(H30.9.14)

資料2-4-2 p56 再掲



■ 三陸沖北部~宮城県沖の連動モデル

経験的グリーン関数法に用いる要素地震については、三陸沖北部~宮城県沖の連動モデルのうち、各領域で発生した地震を選定している。



RGSリサイクル燃料貯蔵

審査会合(H30.9.14)

資料2-4-2 p57 再掲

2.敷地ごとに震源を特定して策定する地震動/2.1プレート間地震 要素地震の選定(4)

● 各領域における要素地震について、震源パラメータ及びω⁻²モデルによる理論震源スペクトルと観測記録の比較図を示す。
 ● 各震源パラメータに基づくω⁻²モデルによる理論震源スペクトルは、観測記録とよく整合している。

		震源パラメータ			
対象領域	発震日時	地震モーメント	コーナー周波数	応力降下量	
		(Nm)	(Hz)	(MPa)	
三陸沖北部	2001.8.14 5:11	3.88×10^{18}	0.36	24.0	
三陸沖中部	2015.5.13 6:12	1.71×10^{19}	0.29	38.8	
	2011.3.10 6:23	5.51×10^{18}	0.22	11.8	

要素地震の震源パラメータ



要素地震のω-2モデルによる震源スペクトル理論値と比較

無断複製・転載禁止 リサイクル燃料貯蔵株式会

RGSリサイクル燃料貯蔵

審査会合(H30.9.14)

資料2-4-2 p58 再掲

2.敷地ごとに震源を特定して策定する地震動/2.1プレート間地震 要素地震の敷地における観測記録(1)

三陸沖北部の領域の要素地震(2001年8月14日の地震(M6.4))



2001年8月14日の地震(M6.4)の時刻歴波形及び応答スペクトル(西側観測点 T.P.-34m)

RGSリサイクル燃料貯蔵

審査会合(H30.9.14) 資料2-4-2 p59 再掲

2.敷地ごとに震源を特定して策定する地震動/2.1プレート間地震 要素地震の敷地における観測記録(2)

十勝沖の領域の要素地震(2008年9月11日の地震(M7.1))



2008年9月11日の地震(M7.1)の時刻歴波形及び応答スペクトル(西側観測点 T.P.-34m)

RGSリサイクル燃料貯蔵

審査会合(H30.9.14) 資料2-4-2 p60 再掲 2.敷地ごとに震源を特定して策定する地震動/2.1プレート間地震 要素地震の敷地における観測記録(3)

根室沖の領域の要素地震(2004年11月29日の地震(M7.1))



2004年11月29日の地震(M7.1)の時刻歴波形及び応答スペクトル(西側観測点 T.P.-34m)

RGSリサイクル燃料貯蔵

審査会合(H30.9.14) 資料2-4-2 p61 再掲 2.敷地ごとに震源を特定して策定する地震動/2.1プレート間地震 要素地震の敷地における観測記録(4)

■ 三陸沖中部の領域の要素地震(2015年5月13日の地震(M6.8))



RGSリサイクル燃料貯蔵

審査会合(H30.9.14) 資料2-4-2 p62 再掲

2.敷地ごとに震源を特定して策定する地震動/2.1プレート間地震 要素地震の敷地における観測記録(5)

■ 宮城県沖·三陸沖南部海溝寄りの領域の要素地震(2011年3月10日の地震(M6.8))



RGSリサイクル燃料貯蔵

審査会合(H30.9.14) 資料2-4-2 p63 再掲





2.敷地ごとに震源を特定して策定する地震動/2.2海洋プレート内地震 北海道と東北地方の比較(1)

■ Kosuga et al.(1996)は、東北地方~北海道の海洋プレート内地震のうち、M6.0以上の地震 を対象として、発生メカニズム(海洋プレート上部、海洋プレート下部)について整理している。



RGSリサイクル燃料貯蔵

審査会合(H30.9.14)

資料2-4-2 p66 再掲

2.敷地ごとに震源を特定して策定する地震動/2.2海洋プレート内地震 北海道と東北地方の比較(2)

Kita et al.(2010)は、東北日本弧~千島弧の海洋プレート内地震の発生分布を整理している。
 ■ 地震の発生状況に応じて、北海道~東北地方にかけて「北海道東部」、「北海道中部」、「東北」に区分している。



※海洋プレートを応力場の状態により、Upper plane(プレート上部・圧縮応力場)、Interplane(中立軸付近の応力が相対的に小さい領域)、 Lower plane(プレート下部・引張応力場)に分類して評価している。

Kita el al.(2010)より抜粋・加筆

RGSリサイクル燃料貯蔵

審査会合(H30.9.14)

資料2-4-2 p67 再掲

- 敷地は「東北」の領域に含まれ、「東北」の領域の中でみても、Interplane(中立軸付近の応力が相対的に小さい領域)及びLower plane(海洋プレート下部)の地震の活動性が相対的に低い。
- 「北海道東部」の領域は、Interplane及びLower planeにおける地震の発生頻度が高い。

2.敷地ごとに震源を特定して策定する地震動/2.2海洋プレート内地震 北海道と東北地方の比較(3)

- Kita et al.(2010)では、東北地方と北海道東部の海洋プレート内地震の発生メカニズムと海洋プレート内の応力分布の関係について検討がなされ、東北地方と北海道について、両者では違いがあるとしている。
- 過去の大規模な地震の震源断層面は、DC型についてはNeutral plane(応力中立面)の上部(圧縮応力場)で震源域が留まり、DE型であれば下 部(引張応力場)の領域に震源域が留まっている。
- Kita et al.(2010)に示される海洋プレートの応力状態に関する図より以下の内容が確認できる。
 - ▶ 東北地方は、海洋プレートの応力中立軸が深く、DC型の地震(海洋プレート上部・圧縮応力場)の発生層が厚い。(海洋プレートの厚さ約 40kmのうち、約20kmの部分が圧縮応力場)
 - 北海道東部は、海洋プレートの応力中立軸が浅く、DE型の地震(海洋プレート下部・引張応力場)の発生層が厚い。(海洋プレートの厚さ約40kmのうち、約30kmの部分が引張応力場)



Kita et al.(2010)の記載は、Kosuga et al.(1996)によるDC型地震及びDE型地震の分布の傾向とも整合する。
 敷地の属する東北地方の領域と、北海道東部の領域では海洋プレート内の応力状態は異なる。

RGSリサイクル燃料貯蔵

審査会合(H30.9.14)

資料2-4-2 p68 再掲

2.敷地ごとに震源を特定して策定する地震動/2.2海洋プレート内地震 北海道と東北地方の比較(4)

■ Kita et al.(2010)では、東北地方から北海道東部の海洋プレート内地震の発生メカニズムについて、その応力の方向が整理されている。



- Kita et al.(2010)に示される海洋プレート内地震の応力の方向に関する図より、以下の内容が確認できる。
 ▶ 1993年釧路沖地震(DE型)が発生している北海道の領域については、海洋プレート上部境界付近まで、 海洋プレートの沈み込み方向に引張軸をもった地震(DE型)が発生しており、海洋プレート内部の応力
 - 状態としては、海洋プレート上部境界付近まで引張応力がはたらいていると考えられる。
 - ▶ 2003年宮城県沖の地震震(DC型)が発生している宮城県沖の領域については、海洋プレート上部では、海洋プレートの沈み込み方向に圧縮軸をもった地震(DC型)が発生しており、下部では、数は少ないものの、海洋プレートの沈み込み方向に引張軸をもった地震(DE型)が発生している。
 - ▶ 敷地付近の下北沖は、宮城県沖と同様の傾向を示しており、北海道のように、DE型の地震がプレート 上部境界付近まで発生している傾向はないことが確認できる。

RGSリサイクル燃料貯蔵

審査会合(H30.9.14) 資料2-4-2 p69 再掲 2.敷地ごとに震源を特定して策定する地震動/2.2海洋プレート内地震 北海道と東北地方の比較(5)

- 海野ほか(1984)においても、東北地方から北海道東部の 海洋プレート内地震の発生機構について、地震と応力軸 の関係が整理されている。
- 海野ほか(1984)に示される海洋プレート内地震の応力軸の方向 に関する図より、以下の内容が確認でき、前述のKita et al. (2010)とも整合している。
 - 北海道の領域については、海洋プレート下部では、海洋プレートの沈み込み方向に引張軸をもった地震(DE型)が発生しているが、上部では、DC型の地震は卓越していない。
 - 宮城県沖の領域については、海洋プレート上部では、海洋プレートの沈み込み方向に圧縮軸をもった地震(DC型)が発生しており、下部では、数は少ないものの、海洋プレートの沈み込み方向に引張軸をもった地震(DE型)が発生している。
 - ▶ 敷地前面の下北沖は、宮城県沖と同様の傾向を示している。



プレート上部で発生した地震の分布

プレート下部で発生した地震の分布



無断複製・転載禁止 リサイクル燃料貯蔵株式会社

RGSリサイクル燃料貯蔵 審査会合(H30.9.14) 資料2-4-2 p70 再掲
2.敷地ごとに震源を特定して策定する地震動/2.2海洋プレート内地震 プレートの応力状態と地震の関係(1)

■ Seno and Yoshida(2004)は、過去に世界で発生した海洋プレート内地震について、Mw7.0程度以上、深さ20~60kmの 地震を抽出し、プレートの応力状態と地震の関係を整理している。



Seno and Yoshida(2004)より抜粋

RGSリサイクル燃料貯蔵

審査会合(H30.9.14)

資料2-4-2 p71 再揭

2.敷地ごとに震源を特定して策定する地震動/2.2海洋プレート内地震 プレートの応力状態と地震の関係(2)

世界で発生した海洋プレート内地震のリスト Seno and Yoshida (2004)より抜粋

Region	Date	Epicenter M		$M_{\rm w}$	M _w Depth (km)	Strik	e/dip/	rake	Age (Ma)	Upper pla
event		°N	°E			(°)	(°)	(°)		stress
E. Hokkaido									123	
1 Hokkaido-toho-oki	4 October 1994	43.42	146.81	8.3	33	158	41	24		
Kyushu-SW, Japan									15-30	G
2 Kii-Yamato ^a	7 March 1899	34.1	136.1	7.0	45					
3 Geiyo	24 March 2001	34.13	132.71	6.8	47	181	57	-67		
4 Geiyo ^a	2 June 1905	34.1	132.5	7.2	50					
5 Hyuganda ^a	2 November 1931	32.2	132.1	7.1	40					
S. Mariana									164	G
6 Guam	8 August 1993	12.98	144.80	7.7	45	238	24	82		
Manila									22	
7 Manila	11 December 1999	15.87	119.64	7.2	35	112	13	-169		
Sumatra									66	
8 Sumatra	4 June 2000	-4.73	101.94	7.8	44	92	55	152		
Vanuatu									35-52	G
9 Vanuatu	13 July 1994	-16.50	167.35	7.1	25	272	42	2	1000	8
10 Vanuatu	6 July 1981	-22.31	170.90	7.5	58	345	30	-179		
N. Chile									48	G
11 Taltal	23 February 1965	-25.67	-70.79	7.0	60	16	86	-78		
C. Peru									44	G
12 Peru	31 May 1970	-9.18	-78.82	7.9	43	160	37	-90		
El Salvador									>37	G
13 El Salvador	19 June 1982	12.65	-88.97	7.3	52	102	25	-106		
14 El Salvador	13 January 2001	12.97	-89.13	7.7	56	121	35	-95		
Mexico									10-17	G
15 Oaxaca	30 September 1999	15.70	-96.96	7.4	47	102	42	-103		
16 Oaxaca	15 January 1931	16.4	-96.3	7.7	40	90	34	-90		
17 Michoacan	11 January 1997	18.34	-102.58	7.1	40	175	18	-28		
N. Cascadia									10	G
18 Nisqually	28 February 2001	47.14	-122.53	6.8	47	176	17	-96		
19 Olympia ^b	13 April 1949	47.17	-122.62	7.1	54	14	82	-135		
Alaska									55	G
20 Kodiak Island	6 December 1999	57.35	-154.35	7.0	36	357	63	-180		

^a Hypocenters and magnitudes are from Utsu (1982), except for the depths of the 1899 and 1905 events which are estimated in this study. Magnitudes are referring to the Japan Meterological Agency (JMA) magnitude.

^b Hypocenters and magnitudes are from Baker and Langston (1987).

Hypocenters for other events are from the Harvard University centroid moment tensor catalogue (HCMT), except for the depths by individual studies mentioned in the text. Strike, dip and rake are from HCMT except for the 1993 Guam event: Tanioka et al. (1995), 1965 Taltal event: Malgrange and Madariaga (1983), 1970 Peru event: Abe (1972), 1931 Oaxaca event: Singh et al. (1985), and 1949 Olympia event: Baker and Langston (1987). G abbreviates gradient in the upper plate stresses.

R例 ORegion event a.震源とマグニチュードはUtu(1982) 1899及び1905の地震の震源深さはSeno and Yoshida (2004)による推定 b.震源とマグニチュードはBaker and Langston(1987)による ※その他の地震はハーバード大学(HCMT)による OUpper plate stress G. 上盤側プレートに応力勾配が見られる地域を指す

RGSリサイクル燃料貯蔵

審査会合(H30.9.14)

資料2-4-2 p72 再掲

無断複製・転載禁止 リサイクル燃料貯蔵株式会社

2.敷地ごとに震源を特定して策定する地震動/2.2海洋プレート内地震 プレートの応力状態と地震の関係(3)

- Seno and Yoshida(2004)は、海洋プレートと島弧に働く応力の関係を、下図に示す4種類に分類している。
- ▶ 4種の分類のうち、(a)及び(b)に該当する地域では、浅く大きな(large and shallow)海洋プレート内地震が発生する傾向がある としている。
- 浅く大きな地震が知られていない(c)及び(d)の地域では、海洋プレートの応力がCompressionあるいはNeutralな応力状態になっており、島弧と海洋プレートの圧縮力がつりあっているとしている。



規模の大きい海洋プレート内地震が発生する傾向がある地域の応力パターン

Fig. 12. Relationships between the slab and arc stresses. The ridge push, slab pull and the fore-arc collision force are balanced (Seno and Yamanaka, 1998). (a) The slab is down-dip tensional and the arc is tensional in the back-arc and compressional in the fore-arc. (b) The slab is down-dip tensional and the arc is compressional. (c) The slab is down-dip compressional and the arc is tensional. (d) The slab is neutral in the stress state and the arc is compressional. In regimes (a) and (b), large shallow intraslab earthquakes tend to occur.

海洋プレート及び島弧の応カパターン分類図

Seno and Yoshida(2004)より抜粋・加筆

RGSリサイクル燃料貯蔵

審査会合(H30.9.14) 資料2-4-2 p73 再掲

• 東北地方と北海道東部は応力パターンが異なる。

2.敷地ごとに震源を特定して策定する地震動/2.2海洋プレート内地震 海洋プレート内地震の発生状況のまとめ

RGSリサイクル燃料貯蔵 審査会合(H30.9.14) 資料2-4-2 p74 再掲

■東北地方と北海道の比較

- Kosuga et al. (1996)によって整理された海洋プレート内地震の分布から、東北地方では、プレート上部のDC型の地震が優勢であり、一方北海道では、プレート下部のDE型の地震が優勢であると考えられる。
- Kita et al. (2010)による海洋プレート内地震の発生状況から、敷地付近は、他地域と比較して、Inter plane (中立軸付近の応力 が相対的に小さい領域)及びLower plane (海洋プレート下部)の地震の活動性が相対的に低いと考えられる。
- Kita et al. (2010)は、東北地方と北海道の海洋プレート内地震の発生メカニズムと海洋プレート内の応力分布の関係について 検討がなされ、東北地方と北海道の違いを指摘しており、以下のことが確認できる。
 - ▶ 東北地方は、海洋プレートの応力中立軸が深く、DC型の地震(プレート上部・圧縮応力場)の発生層が厚いのに対し、 北海道は、海洋プレートの応力中立軸が浅く、DE型の地震(プレート下部・引張応力場)の発生層が厚い。
 - ▶ なお、過去の大規模な地震の震源域と応力場の関係に関して、DC型であればNeutral plane(応力中立面)の上部(圧縮応 力場)で震源域が留まり、DE型であれば下部(引張応力場)の領域に震源域が留まっている。
- ■プレートの応力状態と地震の関係
- Seno and Yoshida(2004)では、海洋プレートと島弧に働く応力と海洋プレート内地震の関係を整理している。
- 大きな海洋プレート内地震が発生している地域は、海洋プレートに引張応力がはたらいている地域であり、北海道はその地域に該当している。

・東北地方と北海道では、支配的な海洋プレート内地震の発生タイプや応力状態が異なることから、
 東北地方の海洋プレート内地震を検討用地震の対象として考慮する。





2.敷地ごとに震源を特定して策定する地震動/2.2海洋プレート内地震 過去に東北地方で発生した最大規模の地震

東北地方で発生した最大規模の地震

■過去に東北地方で発生した海洋プレート内地震について、タイプ毎に分類をおこなった上で、 敷地に対して影響の大きい地震を基本震源モデルとして設定する。

No.	\$	イプ名	東北地方で発生した主な地震	震源 距離	(参考)北海道で発生した主な地震	震源 距離
1		二重深発地震 上部の地震	①2003年5月26日宮城沖の地震(M7.1) ②2011年4月7日宮城沖の地震(M7.2)	293km 361km		
2	次み込んた 海洋プレート 内地震	二重深発地震 下部の地震	④2008年7月24日岩手県沿岸北部の地震(M6.8)	213km	③1993年釧路沖地震(M7.5)	326km
3	P I ² 匹反	沖合いの 浅い地震	⑥2011年7月10日三陸沖の地震(M7.3)	418km	⑤1994年北海道東方沖地震(M8.2)※	576km
4	沈み込む海洋 (アウターライ	¥プレ−ト内地震 ′ズ地震)	⑦1933年昭和三陸地震(M8.1) ⑧2011年3月11日三陸沖の地震(M7.5)	412km 486km		

- ■基本震源モデルの地震規模は、タイプ毎に、東北地方で発生した最大規模を想定する。
 ■基本震源モデルの地震の想定位置は、タイプ毎の敷地周辺の地震発生状況に鑑み、適切に敷 地周辺に設定する。
- No.4の沈み込む海洋プレート内地震(アウターライズ地震)は、海溝軸よりも外側で発生する 地震であり、地震動による敷地への影響は小さくなることから、検討用地震の選定対象外とする。 ※⑤1994年北海道東方沖地震(M8.2)については、影響確認のため、千島海溝沿いのテクトニクス 内の敷地に最も近い位置で発生した場合を参考として評価する。



2.敷地ごとに震源を特定して策定する地震動/2.2海洋プレート内地震



二重深発地震 上部の地震の発生状況(1)

上部の地震については、敷地周辺では過去に大規模な地震は発生していないが、東北地方において、2003年5月26日宮城県 沖の地震(M7.1)、2011年4月7日宮城県沖の地震(M7.2)が発生している。

■ 2003年5月26日宮城県沖の地震(M7.1)

【気象庁(2003):平成15年5月 地震・火山月報(防災編)】 2003 年5月26 日18 時24 分に発生した宮城県沖の地震は、太平洋プレート内部で発生した地震と考えられる。







図2-1 震央分布図、断面図

表示期間:2002/11/01-2003/05/31

無断複製・転載禁止 リサイクル燃料貯蔵株式会社

2.敷地ごとに震源を特定して策定する地震動/2.2海洋プレート内地震

R (S リサイクル燃料貯蔵 審査会合(H30.9.14) 資料2-4-2 p78 再掲

二重深発地震 上部の地震の発生状況(2)

2011年4月7日宮城県沖の地震(M7.2)

【気象庁技術報告133号(2012)】 4月7日23時32分に、宮城県沖でM7.2の地震(最大震度6強)が発生した。発震機構解は西北西-東南東方向の 圧力軸を持つ逆断層型であるが、本震や余震とは節面の傾斜角が異なっている。この余震に伴う二次余震の分布 から、二つの節面のうちの、東側に傾き下がる面が断層面であり、太平洋プレート内部で発生した地震である。



2.敷地ごとに震源を特定して策定する地震動/2.2海洋プレート内地震 2011年4月7日宮城県沖の地震(M7.2)の分析(1)

2011年4月7日宮城県沖の地震(M7.2)

Nakajima et al. (2011)において、2011年4月7日宮城県沖の地震(M7.2)は海洋性マントルの最上部で発生したこと、 トモグラフィ結果とよく整合するプレート境界面と、余震の並び及び震源メカニズム解から推定した断層面(傾斜角 37°)とのなす角度は約60°であることが示されている。



2011年4月7日の地震の震源域周辺のS波速度構造等の鉛直分布図 Nakajima et al.(2011)に加筆 白丸は再決定した余震。黒太線はメカニズム解から推定した断層面。黒実線はプレート境界。波線は海洋プレートモホ面。 無断複製・転載禁止 リサイクル燃料貯蔵株式会社

RGSリサイクル燃料貯蔵

審査会合(H30.9.14) 資料2-4-2 p79 再掲

2.敷地ごとに震源を特定して策定する地震動/2.2海洋プレート内地震 2011年4月7日宮城県沖の地震(M7.2)の分析(2)

- 2011年4月7日宮城県沖の地震(M7.2)
- Ohta et al.(2011)によって、2011年4月7日宮城県沖の地震について、GPSデータをよく説明できる震源断層面の 推定が行われており、その破壊開始点は、Kita et al.(2010)によるDC型とDE型の中立面付近にあるとされている。
 ■ Ohta et al.(2011)において推定された震源断層面の傾斜角は35.3°となっている。



2011年4月7日宮城県沖の地震のGPSデータに基づく震源断層面(Ohta et al.(2011)に加筆)

- 2011年4月7日宮城県沖の地震は、海洋性マントル内で破壊が開始し、海洋プレートモホ面へ向かって、破壊が進行したと考えられる。
- 2011年4月7日宮城県沖の地震は、海洋プレート内の応力中立面を大きく超えて拡大したものではない。
- このことは、Kita et al.(2010)において示されるとおり、海洋プレート内地震の震源域が圧縮もしくは引張応力場に 留まっていることと整合している。
- Ohta et al. (2011)によって推定された震源断層面の傾斜角は、Nakajima et al. (2011)の知見と整合している

以上のことから、敷地周辺に考慮する上部の地震の基本震源モデルは、2011年4月7日宮城県沖の地震を踏まえ、 プレート上面とのなす傾斜角を60°とし、断層上端深さを海洋性マントル最上部に設定する。

RGSリサイクル燃料貯蔵

審査会合(H30.9.14) 資料2-4-2 p80 再掲







RFSリサイクル燃料貯蔵 審査会合(H30.9.14) 資料2-4-2 p84 再掲

2.敷地ごとに震源を特定して策定する地震動/2.2海洋プレート内地震 断層面位置の不確かさの考慮

基本震源モデルの断層面位置

- 同一テクトニクスと考えられる東北地方で発生したプレート上部の海洋プレート内地震のうち、最大規模の地震2011年4月7日宮城県沖の地震(M7.2)は海洋性マントルの最上部で発生している。
- 上記を踏まえ、敷地周辺で考慮する上部の地震の 基本震源モデルについては、断層上端深さを海洋性 マントルの最上部に設定する。

不確かさ考慮ケースの考え方

不確かさケースとして、海洋地殻を含めて地震発生域を想定することとし、断層面上端深さを<u>海洋プレート上面</u>に設定する。





2011年4月7日の地震の震源域周辺のS波速度構造等の鉛直分布図 白丸は再決定した余震。黒の太線はメカニズム解から推定した断層面。 黒実線はプレート境界。破線は海洋プレートモホ面。

Nakajima et al.(2011)

RGSリサイクル燃料貯蔵 審査会合(H30,9,14)

資料2-4-2 p85 再掲

2.敷地ごとに震源を特定して策定する地震動/2.2海洋プレート内地震 地震規模の不確かさの考慮

基本震源モデルの地震規模

- 同一テクトニクスと考えられる東北地方で発生したプレート上部の海洋プレート内地震のうち、最大規模の地震2011年4月7日宮城県沖の地震(M7.2)である。
- 上記を踏まえ、敷地周辺で考慮する上部の地震の基本 震源モデルについては、M7.2とする。

不確かさ考慮ケースの考え方

- Nakajima et al (2011)によれば、2011年4月7日宮城県 沖の地震は、海洋性マントル内の低速度域内で発生し た地震であるとされている。
- 2011年4月7日宮城県沖の地震の余震分布の範囲は、 現状設定しているM7.2の断層面と整合している。
- 不確かさケースとして、2011年4月7日宮城県沖の地震の余震域を十分にカバーし、さらに震源北側の低速度域を含んで、長さ方向に2倍以上となる断層面を設定し、 Mw7.4の地震規模を考慮する。

2011年4月7日宮城県沖の地震 概要(気象庁)

項目	概要					
発生日時	平成23年4月7日23時32分					
震央地名	宮城県沖					
地震諸元	気象庁マグニチュード 7.2					
	震央位置 北緯38度12.2分 東経141度55.2分					
	震源深さ 66km					
	太平洋プレート内部で発生した地震					



2011年4月7日の地震の断層面に沿ったのS波速度構造分布図 白丸は再決定した余震。黒実線はプレート境界。破線は海洋プレートモホ面。 Nakajima et al.(2011)に加筆

:Mw7.4相当の断層面

2.敷地ごとに震源を特定して策定する地震動/2.2海洋プレート内地震 二重深発地震 下部の地震の発生状況

RGSリサイクル燃料貯蔵 審査会合(H30.9.14) 資料2-4-2 p86 再掲



■ 2008年7月24日岩手県沿岸北部の地震(M6.8)

【気象庁(2008):平成20年7月 地震・火山月報(防災編)】 2008 年7月24 日 0 時26 分に岩手県沿岸北部の深さ108km でM6.8(最大震度6強)の地震が発生した。この地震の発震機構(CMT 解)は、太平洋プレートの沈み込む方向に張力軸を持つ型で、太平洋 プレート内部(二重地震面の下部)で発生した地震である。

地震の発生日時	震央地名	緯度	経度	深さ	М	最大震度
2008/7/24 0:26	岩手県沿岸北部	39°43.9′N	141° 38.1′ E	108km	M6.8	6弱









45'N

43'N

42'1

41'N

40'N

39'N

38'N

37'N

36'N

35'N

34'N

33'N



 ■ 東北大学(2008)によると、2008年7月24日岩手県沿岸北部の地震(M6.8)は、沈み込む海洋 プレート(太平洋プレート)内部に発達する二重深発地震の下部の部分で発生した地震。
 ■ 本地震は、過去に定常的な下部地震の地震活動があった地域に発生している。



2008年7月24日岩手県沿岸北部の地震の震源位置 東北大学(2008)

2.敷地ごとに震源を特定して策定する地震動/2.2海洋プレート内地震 二重深発地震 下部の地震の想定位置の設定

- 敷地周辺においては、過去に規模の大きな下部の地震は発生していないが、敷地周辺で発生した二重深 発地震面下部の中小地震の発生分布によれば、集中的に地震が発生しているのは、敷地から北東の位置 になるが、敷地の真東でも発生している。
- 以上より、敷地周辺に考慮する下部の地震の基本震源モデルについては、敷地東側の沈み込む海洋プレートに対して、敷地に最も近い位置(プレート上面に垂線を引いた位置)に想定する。









二重深発地震 下部の地震の基本震源モデルの設定

地震規模

想定位置

- ✓ 下部の地震は、敷地周辺では大規模な地震は発生していない。
- ✓ 同一テクトニクス内と考えられる東北地方で発生した 下部の地震のうち、最大規模の地震は、2008年7月 24日岩手県沿岸北部の地震のM6.8である。
- ✓ 地震規模はM6.8とする。
 ✓ 二重深発地震 上部の地震の知見を踏まえ、プレート 上面とのなす傾斜角を60°とする。



✓ 下部の地震は、東北日本弧において概ね一様 に発生している傾向がある。



✓ 想定位置は、敷地真東とし、沈み込む海洋プレートに対して、敷地に最も近い位置(プレート上面に垂線を引いた位置)に想定する。



2.敷地ごとに震源を特定して策定する地震動/2.2海洋プレート内地震 沖合いの浅い地震の発生状況

沖合いの浅い地震については、敷地周辺では過去に大規模な地震は発生していないが、東北地方において、2011年7月10日三陸沖の地震(M7.3)が発生している。

■ 2011年7月10日三陸沖の地震(M7.3)

【気象庁(2011):平成23年7月 地震·火山月報(防災編)】

- 2011年7月10日09時57分に三陸沖でM7.3の地震(最大震度4)が発生した。
- 発震機構(CMT解)は西北西-東南東方向に張力軸を持つ横ずれ断層型で、太平洋プレート内部で 発生した。

地震の発生日時	震央地名	緯度	経度	深さ	М	最大震度
2011/7/10 9:57	三陸沖	38°01.9′N	143° 30.4′ E	34km	M7.3	4

7月10日09時57分 三陸沖 (M7.3、深さ34km、最大震度4)

9











2011/07/10 09:57: 7.3

R 「 R 「 S リ サ イ ク ル 燃 料 貯 蔵 審 査 会 合 (H30.9.14)

資料2-4-2 p90 再掲

2.敷地ごとに震源を特定して策定する地震動/2.2海洋プレート内地震



沖合いの浅い地震の基本震源モデルの設定





- 既往最大の海洋プレート内地震については、沖合いの浅い地震として、千島海溝沿いで1994年北海道東方 沖地震(M8.2)が発生している。
- ■本地震は、敷地と同一のテクトニクスで発生した地震ではないが、敷地に対する影響評価ケースとして、 本地震と同等の規模の地震(M8.2)が千島海溝沿いのテクトニクス内で発生した場合の評価を実施する。
- 想定する震源の位置については、地震調査委員会(2013)に基づき、1994年北海道東方沖地震が発生した 深さを維持して、千島海溝沿いで敷地に最も近づく位置に想定する。
- 想定した震源域において、要素地震となる地震の観測記録が得られていないことから、「統計的グリーン関数法」により評価する。



RGSリサイクル燃料貯蔵

審査会合(H30.9.14)

資料2-4-2 p92 再掲



 ・断層パラメータの設定は、地震調査委員会(2017)の震源断層を特定した地震の強震動予測手法(「レシピ」) (以下、「強震動予測レシピ」という)に従う。



2.敷地ごとに震源を特定して策定する地震動/2.2海洋プレート内地震 1994年北海道東方沖地震を踏まえた検討の断層パラメータ表

■ 影響評価ケースの断層パラメータを下表に示す。

影響評価ケースの断層パラメータ表

	項目		パラメータ	設定方法
	走向(θ)	0	59	海溝軸に沿って設定
	傾斜角(δ)	0	50	プレート上面に対して60°の傾斜角
	断層長さ(L)	km	110	断層面積より設定
	断層幅(W)	km	50	断層面積より設定
	断層面積(S)	km ²	5412	$S = (49 \cdot \pi^{4} \cdot \beta^{4} \cdot M_{0}^{2}) / (16 \cdot A^{2} \cdot S_{a})$
巨	断層上端深さ	km	20	地震本部(2013)に基づく
視	地震モーメント(M ₀)	Nm	2.51×10^{21}	$M_0 = 10^{(1.5M_W+9.1)}$
的	モーメントマク゛ニチュート゛(Mw)		8.2	1994年北海道東方沖地震の地震規模をM=Mwとして扱う
岡	剛性率(µ)	N/m^2	4.80×10^{10}	$\mu = \rho \cdot \beta^2$
面	密度(p)	g/cm ³	3.0	佐藤•巽(2002)
	S波速度(β)	km/s	4.0	佐藤•巽(2002)
	平均すべり量(D)	m	9.67	$D=M_0/(\mu \cdot S)$
	平均応力降下量(Δσ)	MPa	15.37	$\Delta \sigma = (7\pi^{1.5}/16) \cdot (M_0/S^{1.5})$
	破壊伝播速度(Vr)	km/s	2.88	Vr=0.72β (Geller(1976))
	短周期レベル(A)	Nm/s ²	2.88×10^{20}	A=9.84×10 ¹⁷ ×M ₀ ^{1/3} (強震動予測レシピ)
アフ	地震モーメント(M _{0a})	Nm	9.95×10^{20}	$M_{0a} = \mu \cdot S_a \cdot D_a$
へ 全 ペ	面積(S _a)	4 km ²	1072	S _a =1.25×10 ⁻¹⁶ ×M ₀ ^{2/3} (強震動予測レシピ)
体 リ テ	平均すべり量(Da)	m	19.34	$D_a = 2 \times D$
, 1	応力降下量(Δσ _a)	MPa	77.6	$\Delta \sigma_{a} = A / (4\beta^{2}(n S_{a})^{0.5})$
1 7	地震モーメント(M _{0ai})	Nm	1.99 × 10 ²⁰	$M_{0ai} = M_{0a}/5$
っぺ	面積(S _{ai})	4 km ²	214	$S_{ai} = S_a / 5$
ポリたテ	平均すべり量(D _{ai})	m	19.34	$D_{ai} = M_{0a}/(\mu \cdot S_{ai})$
у, Т	応力降下量(Δ σ _{ai})	MPa	77.6	$\Delta \sigma_{ai} = \Delta \sigma_{a}$
	地震モーメント(M _{0b})	Nm	1.52×10^{21}	$M_{0b} = M_0 - M_{0a}$
背暑	面積(S _b)	4 km ²	4340	$S_b = S - S_a$
原領	平均すべり量(D _b)	m	7.28	$D_{b} = M_{0b} / (\mu \cdot S_{b})$
域	実効応力(σ _b)	MPa	11.0	σ _b =(D _b /W _b)/(D _a /W _a)Δ σ _a アスペリティの幅W _a =18.78km,背景領域の幅W _b =50km
	Q值(Q)	-	114f ^{0.92}	佐藤·巽(2002)
	高周波遮断振動数(f _{max})	Hz	18	浅野ほか(2004)を参照

RGSリサイクル燃料貯蔵

審査会合(H30.9.14)

資料2-4-2 p94 再掲



無断複製・転載禁止 リサイクル燃料貯蔵株式会社

2.敷地ごとに震源を特定して策定する地震動/2.2海洋プレート内地震 原田・釜江(2011)について(1)



図2 本震及び経験的グリーン関数として使用した地震の震央位置、 KiK-net観測点位置、並びにアスペリティ位置

- 原田・釜江(2011)は、2011年4月7日宮城県沖の地震について、KiK-net 観測点の記録を使用し、経験的グリーン関数法による強震動生成域 (アスペリティ)のモデル化を行っている。
- 震源モデルは北側と南側に2つの強震動生成域を設定することにより、 震源北側の観測点(IWTH23やMYGH04)で見られる指向性パルスや 継続時間が再現されている。
- 敷地に対する参考ケースとして、本論文の震源モデルの地震が敷地の 真東で発生した場合の評価を行う。



図4 4月7日宮城県沖の地震の震源モデル

表2 震源モデルのパラメータ

		Asp1	Asp2
走行	(°)	15	15
傾斜角	(°)	37	37
面積	(km ²)	10.2 × 10.2	10.2 × 10.2
地震モーメント	(N•m)	3.2×10^{19}	3.2 × 10 ¹⁹
応力降下量	(MPa)	70.6	70.6
ライズタイム	(s)	0.6	0.6
破壞開始時間	(s)	0.0	0.0
経験的グリーン として用いた	ン関数 地震	2008/06/08 00:58 M5.0	2008/06/08 00:58 M5.0

原田・釜江(2011)より抜粋

RGSリサイクル燃料貯蔵

審査会合(H30.9.14)

資料2-4-2 p96 再掲

2.敷地ごとに震源を特定して策定する地震動/2.2海洋プレート内地震 原田・釜江(2011)について(2)

原田・釜江(2011)による2011年4月7日宮城県沖の地震のシミュレーション解析結果。



観測波形と合成波形の擬似速度応答スペクトルの比較(減衰:5%)

原田・釜江(2011)より抜粋・加筆

RGSリサイクル燃料貯蔵

審査会合(H30.9.14)

資料2-4-2 p97 再掲

2.敷地ごとに震源を特定して策定する地震動/2.2海洋プレート内地震 原田・釜江(2011)に基づく地震動評価

- 地震動評価の参考として、原田・釜江(2011)のモ デルに基づき、佐藤・巽(2002)を参考に敷地周辺 の地域性を考慮した諸元を用いて、断層モデルを 策定する。
- なお、断層面は、敷地直近になるように設定する。
- 想定した震源域において、要素地震となる地震の 観測記録が得られていないことから、「統計的グリ ーン関数法」により評価する。



RGSリサイクル燃料貯蔵

審査会合(H30.9.14)

資料2-4-2 p98 再掲



2.敷地ごとに震源を特定して策定する地震動/2.2海洋プレート内地震 原田・釜江(2011)に基づくモデルの断層パラメータ表

■ 参考ケースとして評価を実施する、原田・釜江(2011)に基づくモデルの断層パラメータを以下に示す。

項目		設定値	根拠			
	モーメントマグニチュード(Mw)		7.1	F-net]	
	★ 演 上 東経	0	141.72	敷地直近の位置に設定		
	^{奉华県} 北緯	0	41.26	敷地直近の位置に設定		
	断層上端深さ	km	74.78	敷地直近の位置に設定		
	走向(θ)	0	0	J-SHISによるプレートの沈み込みの走向		
巨視的	傾斜角 (δ)	0	37	原田·釜江(2011)		
断層面	破壊伝播形式	-	同心円状			
	S波速度(β)	km/s	4.0	佐藤·巽(2002)		
	破壞伝播速度(Vr)	km/s	2.88	Vr=0.72•β Geller(1976)		
	剛性率(μ)	N/m ²	4.80×10^{10}	$\mu = \rho \cdot \beta^2$		
	密度(p)	g/cm ³	3.0	佐藤·巽(2002)		
	地震モーメント(M ₀)	N∙m	6.40×10^{19}	原田·釜江(2011)		
	断層長さ(L1)	km	10.2	原田·釜江(2011)		
	断層幅(W1)	km	10.2	原田·釜江(2011)		
77~1	面積(S _{a1})	km ²	104	$Sa_1 = L_1 \cdot W_1$		
	地震モーメント(M _{0a1})	N·m	3.20×10^{19}	原田·釜江(2011)		
111	平均すべり量(D _{a1})	cm	641	$D=M_{0a1}/\mu$ ·S _{a1}		
	実効応力 (Δσ _{a1})※	MPa	70.6	原田·釜江(2011)		
	短周期レベル(A _{al})※	$N \cdot m/s^2$	8.17×10^{19}	$A=4\cdot\pi\cdot r\cdot\Delta\sigma_{a1}\cdot\beta^2$		
	断層長さ(L2)	km	10.2	原田·釜江(2011)		
	断層幅(W ₂)	km	10.2	原田·釜江(2011)	※原田・釜汀(2011)において	
アフペリ	面積(S _{a2})	km ²	104	原田·釜江(2011)	決定されたモデルの断層面積	
ティ2	地震モーメント(M _{0a2})	N∙m	3.20×10^{19}	原田·釜江(2011)	次定されたとうかの間間面復	
	平均すべり量(D _{a2})	cm	641	$D=M_{0a2}/\mu \cdot S_{a2}$		
	実効応力 (Δσ _{a2})※	MPa	70.6	原田·釜江(2011)	短周期レベルよりも大きな値	
	短周期レベル(A _{a2})※	$N \cdot m/s^2$	8.17×10^{19}	$A=4 \cdot \pi \cdot r \cdot \Delta \sigma_{a2} \cdot \beta^2$	しとなるように設定されている。	
Q値(Q)			$114f^{0.92}$	┃佐藤・巽(2002)		
高周波遮	断振動数(f _{max})	Hz	18	浅野ほか(2004)を参照]	

無断複製・転載禁止 リサイクル燃料貯蔵株式会社

RGSリサイクル燃料貯蔵 2.敷地ごとに震源を特定して策定する地震動/2.2海洋プレート内地震 審査会合(H30.9.14) 資料2-4-2 p100 再掲 原田・釜江(2011)に基づくモデルの断層モデルを用いた手法による地震動評価 (応答スペクトル)

■参考ケースとして評価を実施した原田・釜江(2011)のモデルについて、地震動評価結果を下図に示す。 ■原田・釜江(2011)のモデルは、短周期レベルが笹谷ほか(2006)の1.5倍相当となっていることから、下図に短周期レベルの 不確かさケースの評価結果との比較を行った結果、両者の評価結果は概ね同等となっている。



101

2.敷地ごとに震源を特定して策定する地震動/2.2海洋プレート内地震 原田・釜江(2011)に基づくモデルの断層モデルを用いた手法による地震動評価 (時刻歴波形:加速度)



2.敷地ごとに震源を特定して策定する地震動/2.2海洋プレート内地震 原田・釜江(2011)に基づくモデルの断層モデルを用いた手法による地震動評価 (時刻歴波形:速度)



2.敷地ごとに震源を特定して策定する地震動/2.2海洋プレート内地震 放射特性を考慮した検討

- 基本震源モデルについて、破壊が敷地に向かうように、震源位置を変更したケース
- 断層面位置は、基本震源モデルの傾斜角を維持し、破壊が敷地に向かうように震源位置を変更したケースについて考慮した。
 断層パラメータは、基本震源モデルと同じであるが、断層面位置を断層上端深さ52.79kmの位置に変更している。



放射特性を考慮したケース

RGSリサイクル燃料貯蔵

審査会合(H30.9.14)

資料2-4-2 p103 再掲



無断複製・転載禁止 リサイクル燃料貯蔵株式会社

水平方向

鉛直方向

2.敷地ごとに震源を特定して策定する地震動/2.2海洋プレート内地震 放射特性を考慮した検討の地震動評価結果(時刻歴波形:加速度)



RGSリサイクル燃料貯蔵

2.敷地ごとに震源を特定して策定する地震動/2.2海洋プレート内地震 放射特性を考慮した検討の地震動評価結果(時刻歴波形:速度)



RGSリサイクル燃料貯蔵
2.敷地ごとに震源を特定して策定する地震動/2.3内陸地殻内地震 地震発生層について

- 伊藤 (2002)によると、地震発生層には上限と下限が存在し、地震数を 浅い方から積算して10%、90%になる深さは、地震の上限、下限の目安 として用いることができるとされている。
- 入倉・三宅(2001)によると、微小地震の浅さの限界はV_P= 5.8~ 5.9km/sの層の上限と良い相関があるとされている。
- 木下ほか(2000)によると、コンラッド面以深の下部地域については、 流動性に富んでいて、地震を起こすほど歪みエネルギーを蓄積すること ができないとされている。



地震発生層の設定にあたっては、微小地震の震源分布、 速度構造、コンラッド面深さなどを総合的に判断して設定する。

RGSリサイクル燃料貯蔵

審査会合(H30.9.14)

資料2-4-2 p107 再掲

R (FS リサイクル燃料貯蔵 審査会合(H30.9.14) 資料2-4-2 p108 再掲

2.敷地ごとに震源を特定して策定する地震動/2.3内陸地殻内地震 JNES(2004)による地震発生層上下限層

原子力安全基盤機構(2004)による地震域の区分及び敷地が位置する 地震域(東北東部)における地震発生層の上下限層のパラメータ

地震域	M 区分	最浅 (km)	D10% (km)	D50% (km)	D90% (km)	最深 (km)	データ数	D90%-D10% (km)	震源域 上端深さ 最浅値 (飯田式)
東北 東部	$2.0 \le M < 2.5$	0.0	5.8	10.4	13.7	29.6	288	7.9	-0.7
	2.5 \leq M<3.0	0.0	6.4	11.3	15.9	29.7	97	9.5	-1.3
	$3.0 \le M < 3.5$	0.0	7.3	11.0	13.1	29.3	44	5.8	-1.4
	3.5 \leq M<4.0	8.7	9.8	12.2	15.7	29.5	20	5.9	5.9
	4.0≦M	3.2	7.6	9.1	13.2	14.7	11	5.6	-10.5
	全データ	0.0	6.2	10.7	13.8	29.7	460	7.6	-10.5



D10%:その値よりも震源深さが浅い地震数が全体の10%になる時の震源深さ D90%:その値よりも震源深さが浅い地震数が全体の90%になる時の震源深さ

原子力安全基盤機構(2004)による、東北東部 の微小地震分布によるD10%、D90%



D90%:13.8km←下限深さに相当

2.敷地ごとに震源を特定して策定する地震動/2.3内陸地殻内地震 敷地周辺の地震分布から算定した地震発生層

敷地周辺で発生した地震の震央分布・震源鉛直分布 (気象庁地震カタログ, 1997年10月~2012年8月の深さ60km以浅の地震)



敷地から30km以内の地震分布から 算定したD10%、D90%

RGSリサイクル燃料貯蔵

審査会合(H30.9.14)

資料2-4-2 p109 再掲



D10%:6.3km←上限深さに相当 D90%:12.5km←下限深さに相当

|--|

M区分	最浅 (km)	D10% (km)	D50% (km)	D90% (km)	最深 (km)	データ数	D90%-D10% (km)
M<2.0	0.0	6.3	8.7	12.2	26.8	492	5.9
2. $0 \le M \le 2.5$	4.5	5.9	9.3	12.6	13.6	27	6.7
2.5 \leq M<3.0	5.8	6.1	8.8	13.0	13.3	17	6.9
3. $0 \le M \le 3.5$	6.2	6.2	6.7	13.2	13.2	4	7.0
3.5 \leq M<4.0	7.1	7.1	7.1	7.8	7.8	2	—
$4.0 \leq M$	12.2	12.2	12.2	12.2	12.2	1	_
全データ	0.0	6.3	8.7	12.5	26.8	543	6.3

無断複製・転載禁止 リサイクル燃料貯蔵株式会社

2.敷地ごとに震源を特定して策定する地震動/2.3内陸地殻内地震 反射法・屈折法統合地震探査による速度構造(1)

- 入倉・三宅(2001)によると、微小地震の浅さの限界は、P波速度5.8~5.9km/sの層の上限と 良い相関があるとされている。
- 吉井・伊藤(2001)によると、地震発生層の上限は速度構造が6km/sとなるところにおおむね 一致しているとされている。
- 廣瀬・伊藤(2006)によると、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されている。



■ 地震発生層の上限深さは、P波速度が5.8~6km/sの層と対応があるとされている。

RGSリサイクル燃料貯蔵

審査会合(H30.9.14)

資料2-4-2 p110 再掲



■「平成25年度原子力施設等防災対策等委託費(原子力施設における断層等の活動性判定に係る評価手法の調査研究)」の一環として、陸奥湾から下北半島を東西に横断して東通沖海域に至る約58kmの長大測線において反射法・屈折法統合地震探査が原子力規制庁によって実施されている。



調査測線位置図

原子力規制庁(2014)より抜粋

RGSリサイクル燃料貯蔵

審査会合(H30.9.14)

資料2-4-2 p111 再掲



原子力規制庁(2014)より抜粋

敷地より南の北緯41.2度付近の下北半島の調査結果によると、深さ3kmのP波速度は 5.5km/s程度であり、地震発生層の上限深さに対応するP波速度5.8~6km/sより遅くなってい ることから、地震発生層の上限深さは、深さ3kmよりさらに深いと考えられる。 2.敷地ごとに震源を特定して策定する地震動/2.3内陸地殻内地震 地震波トモグラフィ解析(1)

■ 長谷川ほか(2004)等による知見

〇地震発生深さ分布

- 長谷川ほか(2004)によると、東北日本の内陸地殻内地震が発生 する深さについて、およそ15km程度以浅であり、それより深部で は温度が高くなり、急激な断層運動である地震としては変形せず、 流動変形が卓越するとされている。
- 上記の知見を踏まえ、敷地周辺のトモグラフィ解析結果に基づき、 敷地周辺における地震の発生状況を確認する。

Oコンラッド面に関する知見

- 木下ほか(2000)によれば、コンラッド面以深の下部地殻については、流動性に富んでいて、地震を起こすほど歪みエネルギーを蓄積することができないとされている。
- Scholz(1988)によれば、地殻内の塑性流動域(下部地殻に相当) および地震発生層下端は、300℃~450℃程度の領域であるとさ れており、その上端はコンラッド面と対応していると考えられる。
- 下図の堀ほか(2004)によれば、東北日本においては、300℃~
 450℃となる深さは、概ね15km程度となっており、微小地震の発生分布の下端とも対応している。



Fig. 5. V_p/V_s ratio at a depth of 40 km [Nakajima *et al.* (2001a)]. Red triangles show active volcanoes.

深さ40kmにおけるVp/Vs比 長谷川ほか(2004)



Fig. 5(e). Vertical cross section of S-wave reflectors along line NS. Vertical exaggeration is 2. Black and red circles show shallow earthquakes and low frequency microearthquakes, respectively. White lines show isothermal lines within the crust estimated from P wave velocity perturbations [Hasegawa et al. (2000)]. Active volcanoes and Senya fault are shown on the top by red triangles and thick line, respectively. Arrows a, b and c denote locations of reflectors which generated SXS phases shown in Fig. 2(a), (b) and (c), respectively. Others are the same as in Fig. 5(a).

脊梁山地(火山フロント付近)に沿ったVp/Vs比 堀ほか(2004)に加筆



Fig. 4. A synoptic shear zone model, illustrating the major geological and seismological features.

地殻内の温度と塑性流動域・地震発生層下端の関係 Scholz (1998) に加筆

RGSリサイクル燃料貯蔵

審査会合(H30.9.14)

資料2-4-2 p113 再掲

2.敷地ごとに震源を特定して策定する地震動/2.3内陸地殻内地震 地震波トモグラフィ解析(2)



 1997年10月から2007年3月までに東北大学、弘前大学、気象庁等で観測された 観測地震波を用いて、地震波トモグラフィ解析によりP波速度の偏差を求めてい る。

地震波トモグラフィ解析により、再決定された震源位置の下限は、敷地及び敷地 周辺を含む断面(⑥・⑦断面)を確認すると、深さ15km程度である。

敷地周辺の震源位置の下限は、長谷川ほか(2004)による東北日本の 地震発生層の下限深さ(15km程度)と整合する。



下北半島西部の地震波速度構造(Vp構造)【⑥、⑦断面図】

0 10 20 30 40 50[km]



値断面 位置 |

2 3

(4) (5)

 $\widehat{\mathbf{6}}$

10 km

1) 10 km

2.敷地ごとに震源を特定して策定する地震動/2.3内陸地殻内地震 キュリー点深度分布

Tanaka et al.(2005)によれば、キュリー点深度と地震発生層の下限深さに相当するD90%深度の間には、 相関があるとされている。



RGSリサイクル燃料貯蔵

審査会合(H30.9.14)

資料2-4-2 p115 再掲

2.敷地ごとに震源を特定して策定する地震動/2.3内陸地殻内地震 地震発生層の設定 まとめ

原子力安全基盤機構(2004)による 東北東部の地震発生層上下限深さ

5.8~6.0km/sの層は3km程度よりも深い

入倉・三宅(2001)

吉井·伊藤(2001)

廣瀬・伊藤(2006)

と概ね対応している

D10%(上限深さに相当)	6.2km
D90%(下限深さに相当)	13.8km

敷地周辺のP波速度分布と地震発生層上端深さの関係

反射法・屈折法統合地震探査による速度構造によると、敷地

周辺の脊梁山地付近の岩盤が浅いところにおいて、P波速度

敷地周辺の微小地震による地震発生層上下限深さ

D10%(上限深さに相当)	6.3km
D90%(下限深さに相当)	12.5km

敷地周辺の地震波トモグラフィ解析等と地震発生層下限深さの関係

- トモグラフィ解析による再決定された震源位置の下限は深さ 15km程度であることを確認
- ② 敷地周辺のキュリー点深さは15km程度より浅い

長谷川ほか(2004)

東北日本の内陸地殻内地震が発生する深さについて およそ15km程度以浅であり、それより深部では温度 が高くなり、急激な断層運動である地震としては変形 せず、流動変形が卓越する

⇒以上を踏まえ敷地周辺の地震発生層の上限及び下限深さについては、以下のとおり設定する。 〇地震動評価で考慮する地震発生層上限深さ

微小地震分布に基づけば、深さ3kmよりも深い位置が考えられるが、保守的に<u>深さ3km</u>の位置に設定

〇地震動評価で考慮する地震発生層下限深さ 微小地震分布等に基づき、深さ15kmの位置に設定

地震発生層の上限深さは、P波速度5.8~6.0km/s

RGSリサイクル燃料貯蔵

審査会合(H30.9.14)

資料2-4-2 p116 再掲

2.敷地ごとに震源を特定して策定する地震動/2.3内陸地殻内地震 応答スペクトルに基づく地震動評価



検討用地震とした「横浜断層による地震」の基本震源モデル及び不確かさを考慮した検討ケースについて、応答スペクトルに基づく地震動評価を実施。

- 「Noda et al.(2002)」による応答スペクトル評価を用いる。
- 敷地において、内陸地殻内地震の観測記録が十分に得られていないことから、Noda et al.(2002)による内陸 地殻内地震の補正係数による低減を用いない。
- 敷地における内陸地殻内地震の観測記録が少ないことを踏まえ、基本震源モデルについて、内陸地殻内地 震に適用可能な距離減衰式であるKanno et al. (2006)、Zhao et al(2006)、内山・翠川(2006)に基づく地震動評 価を行う。

更
Ę

距離減衰式	DB対象 地域	地震タイプ	主なパラメータ	M の 範囲	距離の範囲	地盤条件・種別	地震動評 価できる 方向
Noda et al.(2002)	国内	主に太平洋沿岸の 60km以浅の地震	M、等価震源距離、Vs、 Vp、地盤の卓越周期	M5.5~7.0 (M8.5まで適用可能)	28 ~ 202km (等価震源距離)	$500 \leq Vs \leq 2700 \text{m/s}$	水平方向 鉛直方向
Kanno et al.(2006)		内陸地殻内地震、 プレート間地震、 海洋プレート内地震	Mw、断層最短距離、 震源深さ、AVS30	Mw5.5~8.2	1~500km (断層最短距離)	$100 \leq \text{AVS}30 \leq 1400 \text{m/s}$	水平方向
Zhao et al.(2006)	主に 国内		Mw、断層最短距離、 震源深さ	Mw5.0~8.3	0.3~300km (断層最短距離)	Soft soil (AVS=200m/s) ~ Hard rock (AVS>1100m/s)	水平方向
内山・翠川(2006)	日本 周辺		Mw、断層最短距離、 震源深さ	Mw5.5~8.3	300km以内 (断層最短距離)	$150 \leq AVS30 \leq 750 \text{m/s}$	水平方向



無断複製・転載禁止 リサイクル燃料貯蔵株式会社



2.敷地ごとに震源を特定して策定する地震動/2.3内陸地殻内地震 断層モデルを用いた手法(SGF)①基本震源モデル(時刻歴波形:加速度)



RGSリサイクル燃料貯蔵

審査会合(H30.9.14)

資料2-4-2 p120 再掲

2.敷地ごとに震源を特定して策定する地震動/2.3内陸地殻内地震 断層モデルを用いた手法(SGF)①基本震源モデル(時刻歴波形:速度)



RGSリサイクル燃料貯蔵

審査会合(H30.9.14)

資料2-4-2 p121 再掲

2.敷地ごとに震源を特定して策定する地震動/2.3内陸地殻内地震 断層モデルを用いた手法(ハイブリッド合成法)①基本震源モデル(応答スペクトル)

●横浜断層による地震(基本震源モデル)のハイブリッド合成法による評価結果 ・破壊開始点1,3は、接続周期を5秒、破壊開始点2,4は、接続周期を4秒とした。



RGSリサイクル燃料貯蔵

2.敷地ごとに震源を特定して策定する地震動/2.3内陸地殻内地震 断層モデルを用いた手法(ハイブリッド合成法)①基本震源モデル(時刻歴波形:加速度)



RGSリサイクル燃料貯蔵

審査会合(H30.9.14)

資料2-4-2 p123 再掲

2.敷地ごとに震源を特定して策定する地震動/2.3内陸地殻内地震 断層モデルを用いた手法(ハイブリッド合成法)①基本震源モデル(時刻歴波形:速度)



RGSリサイクル燃料貯蔵

審査会合(H30.9.14)

資料2-4-2 p124 再掲



基本震源モデルの破壊開始点1の地震動評価では、統計的グリーン関数法による評価とハイブリッド合成法による評価が同程度となる。



基本震源モデルの破壊開始点2の地震動評価では、統計的グリーン関数法による評価とハイブリッド合成法による評価が同程度となる。



基本震源モデルの破壊開始点3の地震動評価では、統計的グリーン関数法による評価とハイブリッド合成法による評価が同程度となる。



基本震源モデルの破壊開始点4の地震動評価では、統計的グリーン関数法による評価とハイブリッド合成法による評価が同程度となる。

くむつ地点の横浜断層による地震の地震動評価では、統計的グリーン関数法による評価とハイブリッド合成法による評価は、同程度となるため、 不確かさを考慮した検討においては、統計的グリーン関数法を用いた評価を実施する。



Noda et al.(2002)を用いた根岸西方断層~青森湾西岸断層帯の連動による地震の評価結果と横浜断層による地震の評価結果の比較

1. 地下構造モデルの策定

- 1.1 地質調査結果に基づく地下構造
- 1.2 地震観測記録の分析
- 1.3 地下構造モデルの設定
- 2. 敷地ごとに震源を特定して策定する地震動
 - 2.1 プレート間地震
 - 2.2 海洋プレート間地震
 - 2.3 内陸地殻内地震
- 3. 震源を特定せず策定する地震動
 - 3.1 Mw6.5以上の2地震
 - 3.2 2004年北海道留萌支庁南部地震
- 4. 日本海溝沿いの地震活動の長期評価(地震調査委員 会(2019))の地震動評価内容への影響

3.震源を特定せず策定する地震動/3.1 Mw6.5以上の2地震(1)2008年岩手・宮城内陸地震震源域の地域性

審査会合(H30.9.14) 資料2-4-2 p131 再掲

RGSリサイクル燃料貯蔵

2008年岩手・宮城内陸地震の概要



3.震源を特定せず策定する地震動/3.1 Mw6.5以上の2地震(1)2008年岩手・宮城内陸地震震源域の地域性 ひずみ集中帯および活断層の分布

RFSリサイクル燃料貯蔵 審査会合(H30.9.14) 資料2-4-2 p132 再掲



東大出版会(2002)「日本海東縁の活断層と地震テクトニクス」を簡略化.
 ひずみ集中帯等分布図
 (産業技術総合研究所, 2009に加筆)



- ▶ 東北日本弧の第四紀テクトニクスは、東西圧縮応力による逆断層の活動に特徴づけられる。
- ▶ 産業技術総合研究所(2009)では、岩手・宮城内陸地震は、地質学的ひずみ集中帯と、測地学的ひずみ集中帯の重なったところで発生しているとしている。
- ▶ 震源付近には、文献に活断層の記載はないが、北方に北上低地西縁断層帯等が分布する。

3.震源を特定せず策定する地震動/3.1 Mw6.5以上の2地震(1)2008年岩手・宮城内陸地震震源域の地域性 変位地形



震源域周辺の広域地質図 社団法人東北建設協会監修(2006)に加筆



震源域の河床および段丘面縦断図と比高

田力ほか(2009)に加筆

RGSリサイクル燃料貯蔵

審査会合(H30.9.14) 資料2-4-2 p133 再掲

- 鈴木ほか(2008)によれば、地震前に撮影された大縮尺の航空写真の判読により、地震断層にほぼ対応する3~4km程度の区間に活断層変位地形が見出されたとしている。また、枛木立地点におけるトレンチ調査の結果、約5千年前以降の複数回の活動が明らかになったとしている。
- ▶ 田力ほか(2009)によれば、震源域には、河成段丘の変化帯が存在し、この変 化帯は岩手・宮城内陸地震の震源断層の活動に関連するとしている。また、震 源断層付近で求められる垂直変位速度(0.5mm/yr)は、池田ほか編(2002)の 北方の北上低地西縁断層帯の垂直変位速度にほぼ等しいとしている。

3.震源を特定せず策定する地震動/3.1 Mw6.5以上の2地震(1)2008年岩手・宮城内陸地震震源域の地域性 (参考)地質・地質構造による比較・検討(岩手・宮城内陸地震震央周辺)



引用 地質図:東北建設協会(2006)を一部修正 カルデラ分布:吉田ほか(2005)を重力図を基に修正

震源域周辺の広域地質図 社団法人東北建設協会監修(2006)に加筆



余震分布範囲には、主に新第三系の火山岩類および 堆積岩類が分布している。

RGSリサイクル燃料貯蔵

3.震源を特定せず策定する地震動/3.1 Mw6.5以上の2地震(1)2008年岩手・宮城内陸地震震源域の地域性 (参考) 地震地体構造区分による比較・検討(垣見ほか, 2003)



垣見ほか(2003)による地震地体構造区分図(一部加筆)

各地震地体構造区の特徴

(1) 構造区	(2) 地形・地質	(3)活新層の密度・長さ・活動度・新層型ほか 特徴と主な起業新層名 L(km) ML	(4) 浅発大・中地震活動と主な地震名 Mh	(5) Mme ×	(6)特定断層:曲考
8 A 3 常響沖大體斜面	深海平坦面と海溝臆側斜 面	大,長,A,逆・正. 日本海溝に平行(逆),大體斜面で正 ・海域のため評価せず	極高 プレート境界付近の大地震域 ・1938 年福島県神 7.5 ・1896 年鹿島離 7.3	7 1/2	
8A4 房総沖大陸斜面	階段状平坦面をもつ海溝 陳側斜面、東西性海脚発達	中, 長, A?, 逆・正. 日本海溝沿い(逆)および北東方向(正) ・海域のため評価せず	中 プレート境界付近の大地震域 ・1953 年房總沖地震(h=60 km) 7.4 ・1677 年延宝(M 8)は不確実	7 1/2	
8日 東北日本弧外帯	外弧隆起带、安定域	櫃小, 垣 (長), C, 逆・横. ・三郡盛新屠希 21 7.0	低 ・1931 年岩手県東部 6.5 ・1895 年霞ヶ浦(M7.2)および ・1902 年三戸(M7)はやや酔い(s)	7	折爪斯層 (40 km) 双葉斯層 (84 km) [福島県(1999)は北部の 10 数kmのみ を評価]
₿С 東北日本猫内帯	火山性内弧。陰起便勢、早 駅山地・出羽丘蘭の火山帯 (陰起帯)とその間の女仏帯 列(沈降帚)、鼻弧方向の 逆断層~褶曲発達	中、中、良、逆、 身包と半行、施起帝革部に発達 ・ 観谷所爆帯 38 7.5 ・会尊な地気酸新層帯 38 7.5 ・ 非難し地気酸新層帯 31 7.3 ・ 非可し利用所層 38 7.5 ・ 能代販売者 32 7.3 ・ 北白利断層 29 7.3 ・ 脱銘平野百論斯層帯 22 7.1	 第 東西圧縮逆断層型 1766 年線磁 7 1/4 830 年出羽 7 ~7.5 1896 年識羽 7 ~7.5 1914 年秋後・麻極 7 ± 1/4 1804 年羽後・麻極 7 ± 1/4 1804 年激降 7 ± 1/4 1803 年齢代 7.0 1653 年間光 7.0 1900 年宮城県北部 7.0 	7 1/2	14高会地西静断層系(471m) (福島県(1998)および宮破県(2001) は一括6前を想定) 根子は地東静耐層帯(581m)(分割型) 北上低地局線断層帯(581m)(分割型) (避子県(1998)は北部371mと向部24 加多別々に料価。推索(2001a)は一括 活動を想定、分割の可能性は今後の課 超とした)
9A 伊豆小笠原海溝 大體 斜面	海溝陸側斜面、北縁は本州 弧下へ斜め沈み込み	(未検討海域) - 海域のため評価せず	高 プレート境界付近の大地震域 ・1972 年八丈島東方神(h=50 km) 7.2 ・1916 年八丈島東方 7.1	7 1/4	
9 B 伊豆小笠原弧外帯	外弧陥起帯、北級は本州弧 下へ斜め沈み込み、北部に 浅い堆や海底谷発達	振小?, 短?, ?, 正. (北端部を除き未検討海城) ・海城のため評価せず	低 (1884 年以前の記録なし) -	6 1/2	
901 伊豆半島	火山性内型・フィリピン海 プレート北端の蜀突城、東 縁と西畿は斜め优み込み 帯	大、中・短、A、B、模、 開北(左)と東西(西),北北西方向圧縮。 西部に短い正新聞 ・升気動新聞著 30 7.3	高 南北圧縮模ずれ新層型 - 1930年北伊豆 7-3 - 1633年相模・動荷・伊豆 7 ±1/4 - 1978年伊豆大鳥近海 7.0 - 841年伊豆 7.0 - 1974年伊豆生鳥枠 6.9	7 1/4	
9 C 2 鼓州海嶺	火山性内弧,火山島列の北 東方向配列,北方へ領動	中,中,?,様・逆? 南京斜面蓋部に原著な模ずれ新居 ・海域のため評価せず	北部で高,その他は不明 (1884年以前の配冊なし) <7	7	
9C3 伊豆小笠原弧内帯 主 要部	火山性内弧、東線に火山列 中央部に海盆列と海底火 山西部に海脚と凹地が雁 行配列	大,長,?,正, 北部で海盆籠に南北性新層 ・海域のため評価せず	中? (1884 年以前の記録なし) -	6 1/2	
10A1 相模トラフ大聴斜面	海溝騰側斜面,半島部は地 重隆起海成段丘,相模湾内 に隆起堆列	大,長,A,逆, 相様トラフと平行 ・徳川低地断層帯 29 7.3 ・神通一回府庫・松田断層帯 25 7.2 ・上記断層帯の連续部は評価さず.	極高 プレート境界付近の大地震域 • 1703 年元禄 7.9 ~8.2 1923 年間東 7.9 1909 年男徳半島神 7.5 • 1257 年間東南部 7 ~7.5	8 1/4	

▶ 垣見ほか(2003)は、既往の知見を比較したうえで、垣見ほか(1994)の区分図を、各区の特徴、M_{max}、特定断層などに関して、最新のデータと知見に基づいて改定し、新たな地震地体構造区分図を作成している。

▶ 岩手・宮城内陸地震震源域は、(8C)東北日本弧内帯に区分されている。

▶ (8C)東北日本弧内帯の地形・地質は、火山性内弧、隆起優勢、脊梁山地とされており、逆断層~褶曲が発達しているとされており、浅発大・中地震活動が「高」とされている。

▶ 一方で、敷地周辺は、(8B)東北日本弧外帯(外弧隆起帯、安定域)に区分される が、8Bと8Cの区分境界付近に位置している。

RGSリサイクル燃料貯蔵

審査会合(H30.9.14) 資料2-4-2 p135 再掲

3.震源を特定せず策定する地震動/3.1 Mw6.5以上の2地震(2)2000年鳥取県西部地震震源域の地域性 2000年鳥取県西部地震の概要

06 OCT. 2000 13:30:17.9 WESTERN TOTTORI PREF USGS ShakeMap : Tottori, Japan 35°30'N 35°16.4'N 133°20.9'E Fri Oct 6, 2000 04:30:20 GMT M 6.7 N35.38 E133.17 Depth: 9.0km ID:200010060430 H: 9KM M:7.3 0 10 km 気象庁一元化震源 2000/10/06-11/05 (N=6277) 36 大山 35°20'h STR DIP SLIP P 85 T 355 NP1 130' 83 NP2 220' 84'-173' 34 N:186 SCORE メカニズム解(気象庁, 2000) 2000 10 06 00:00 -- 2000 11 06 24:00 10km N=7803 35* 20' 136 132" 134° 11月3日 16時33分 Map Version 1.1 Processed Sat Nov 8, 2008 09:29:49 PM MST 10km M4.5 SHAKING Light Moderate Strong Very strong Violent Extreme Notfelt Weal Severe 10月8日 20時51分 9km M5.0 DAMAGE none Very light Light Moderate lodera te/Hea Heavy Verv Heav PEAK ACC (%g) <.17 .17-1.4 1.4-3.9 3.9-9.2 92-18 18-34 34-65 65-124 >124 PEAK VEL (cm/s) <0.1 0.1-1.1 1.1-3.4 3.4-8.1 8,1-16 16-31 31-60 60-116 >116 35* INSTRUMENTAL 11-111 IV VI VII VIII 地震の位置及び深度分布(USGS, 2000) 133°10'E 133°20'E 133°30'E 震央分布図 0 10月6日 13時30分 11km M7.3 ▶ 鳥取県西部地震は、2000年10月6日に鳥取県と島根県境で発生した地震で、震源深さ 10月8日 13時17分 8km M5.5 11km、地震の規模はMj7.3とされている。 depth (km) 0 20y 2.0 1.0 UND ▶ この地震は、北西-南東走向の横ずれ(左横ずれ)断層による地震とされている。

無断複製・転載禁止 リサイクル燃料貯蔵株式会社

133* 30

地震調査委員会(2000)から抜粋

RGSリサイクル燃料貯蔵

審査会合(H30.9.14) 資料2-4-2 p136 再掲

3.震源を特定せず策定する地震動/3.1 Mw6.5以上の2地震(2)2000年鳥取県西部地震震源域の地域性 震源域周辺の活断層の特徴





震源付近の活断層及び震央分布 (産業技術総合研究所,活断層データベースに加筆)

第1図 山陰地域の主な地震の発震機構解と活断層 主な活断層(①更毛断層,②細村断層帯,③山田断層帯,④雨滝-釜戸断層帯,⑤吉岡断層,⑥鹿 野断層,⑦岩坪断層,⑧鳥取県西部地震域の断層位置,⑨鹿島断層,⑩山崎断層帯),内陸大地震 (M7.3以下)の発震機構解(上半球投影)は地震断層を伴った1927年以降のみ示す. Gutscher and Lallemand (1999)の北中国剪断帯 (North Chugoku Shear Zone), Itoh *et al.*(2002)の南部日本海断層帯 (Southern Japan Sea Fault Zone:SJSFZ)の位置を図示.

(岡田, 2002)

【岡田(2002)要約】

- ▶ 文献では、震源域周辺に活断層は記載されていない。
- ▶ 震源域周辺を含む山陰地方は、WNW-ESE方向の圧縮場のもとでENE-WNWとNNW-SSEの方向の横ズレ断層が卓越するとされている。
- ▶ 第四紀中期以降に新たな断層面を形成して、断層が発達しつつあり、活断層の発達過程としては、初期ないし未成熟な段階にある。

3.震源を特定せず策定する地震動/3.1 Mw6.5以上の2地震(2)2000年鳥取県西部地震震源域の地域性 震源域周辺の地質の特徴



中国地方における白亜紀~古第三紀貫入岩類の分布 (日本の地質増補版編集委員会 編,2005に加筆) 震源付近のシームレス地質図 (産業技術総合研究所,地質図Naviに加筆)

 震源域周辺は、<u>白亜紀から古第三紀の花崗岩を主体</u>としており、<u>新第三紀中新世に貫入した安山岩~玄武岩質の岩脈が頻繁に分布</u>して おり、これら岩脈の特徴として、貫入方向が今回の震源断層に平行である北西-南東方向であることが挙げられる。(井上ほか, 2002)

 震源域周辺は、<u>明瞭な断層変位基準の少ない地域</u>とされている。(堤ほか, 2000)

RGSリサイクル燃料貯蔵

審査会合(H30.9.14) 資料2-4-2 p138 再掲

3.震源を特定せず策定する地震動/3.1 Mw6.5以上の2地震(2)2000年鳥取県西部地震震源域の地域性 シームレス地質図凡例

RFSリサイクル燃料貯蔵 審査会合(H30.9.14) 資料2-4-2 p139 再掲

凡例 : 20万分の1日本シームレス地質図全国統一



3.震源を特定せず策定する地震動/3.1 Mw6.5以上の2地震(2)2000年鳥取県西部地震震源域の地域性 震源域のリニアメントと余震分布



- ▶ 伏島ほか(2001)では、鳥取県西部地震により、長さ約6kmの地震断層が確認されたとしている。
- ▶ 堤ほか(2000)では、震源周辺で、地形に左ずれ屈曲を与えている2条の推定活断層と、最新の地質時代の断層変位地形が伴っていない長さ 4km未満の北西-南東方向の複数のリニアメントを判読している。このうち、推定活断層に沿っては、花崗岩中に断層露頭を確認している。
- ▶ 井上ほか(2002)では、鳥取県西部地震の震源域周辺で、左横ずれを示唆する短く断続するリニアメント群が判読され、これらが震源断層の 方向と一致するとされている。
- ▶ 堤(2009)では、鳥取県西部地震の震源域に、震源断層と同じ走向の推定活断層やリニアメントが高密度に分布することから、これらが地下の 活断層の地表表現である可能性が高いとしている。
- ▶ 垣見(2010)では、堤ほか(2000)、井上ほか(2002)によるリニアメント分布の特徴から、鳥取県西部地震の震央域では若い未成熟な断層が並 列的に現れ、その一部が地震断層として地表まで達したとされている。

RGSリサイクル燃料貯蔵

審査会合(H30.9.14)

資料2-4-2 p140 再掲

3.震源を特定せず策定する地震動/3.1 Mw6.5以上の2地震(2)2000年鳥取県西部地震震源域の地域性 2000年鳥取県西部地震の概要

RFSリサイクル燃料貯蔵 審査会合(H30.9.14) 資料2-4-2 p141 再掲

【2000年鳥取県西部地震の概要】

- ▶ 鳥取県西部地震は、北西-南東走向の横ずれ(左横ずれ)断層による地震とされている(気象庁, 2000)。
- ▶ 震源域周辺を含む山陰地方は、WNW-ESE方向の圧縮場のもとでENE-WNWとNNW-SSEの方向の横ずれ 断層が卓越する(岡田, 2002)。
- 第四紀中期以降に新たな断層面を形成して、断層が発達しつつあり、活断層の発達過程としては、初期 ないし未成熟な段階にある(岡田, 2002)。
- 豪源域周辺は、白亜紀から古第三紀の花崗岩を主体としており、新第三紀中新世に貫入した安山岩~玄 武岩質の岩脈が頻繁に分布している(井上ほか, 2002)。また、明瞭な断層変位基準の少ない地域とされ ている(堤ほか, 2000)。
- ▶ 鳥取県西部地震後に実施された堤ほか(2000)、井上ほか(2002)の調査では、鳥取県西部地震の震源周辺において、左横ずれを示唆する短く断続する推定活断層及びリニアメントを判読し、リニアメント周辺で断層露頭を確認している。



震源域周辺は活断層の発達過程でみると未成熟な状態であり、また、明瞭な断層変位基準の少ない地域と されていることから、活断層の認定が難しい地域と判断される。



- ▶ 震源域周辺は、<u>白亜紀から古第三紀の花崗岩を主体</u>としており、<u>新第三紀中新世に貫入した安山岩~玄武岩質の岩脈が頻繁に分布</u>している。山陰地域の活断層は「活断層の発達過程でみると、初期の発達段階を示し、断層破砕帯幅も狭く、<u>未成熟な状態</u>とみなされる。」とされている。また、<u>明瞭な断層変位基準の少ない地域</u>とされている。
- ▶ 敷地周辺は、主に<u>新第三系の火山岩類および堆積岩類</u>や第四系の<u>段丘堆積層等が分布</u>し、大規模な岩脈の分布は認められない。敷地周辺には、中位段丘面および高位段丘面が分布している。敷地周辺には、<u>横浜断層(逆断層)等が認められる</u>。
3.震源を特定せず策定する地震動/3.1 Mw6.5以上の2地震(2)2000年鳥取県西部地震震源域の地域性 地震地体構造区分による比較・検討(垣見ほか、2003)



垣見ほか(2003)による地震地体構造区分図(一部加筆)

各地震地体構造区の特徴

(1)構造区	(2) 地形·地質	(3)活動層の密度・長さ・活動度・断層型ほか 特徴と主な起雲断層名 L(km) ML	(4) 浅発大・中地震活動と主な地震名 Mh	(5) Mme x	(6)特定断層:個考
8A3 常藝沖大蘭斜面	梁海平坦面と海溝陸側斜 面	大,長,A,逆・正. 日本海溝に平行(逆),大論斜面で正 ・海域のため評価せず	 価高 プレート境界付近の大地量域 1938 年福島県村 7.5 1896 年鹿島離 7.3 	7 1/2	
8 A 4 房栽沖大陸斜面	階段状平坦面をもつ海溝 陰側斜面、東西性海脚発達	中, 長, A?, 逆・正, 日本海溝沿い(逆)および北東方向(正) ・海域のため評価せず	中 プレート境界付近の大地震域 ・1953 年房總沖地震(h=60 kma) 7.4 ・1677 年延宝(M 8)は不確実	7 1/2	
88 東北日本弧外帯	外弧隆起带,安定域	櫃小,短(長),C,逆・欄. ・三都盛新層希 21 7.0	低 ・1931 年岩手県東部 6.5 ・1895 年霞ヶ浦(M7.2)および ・1902 年三戸(M7)はやや際い(s)	7	折爪斯層 (40kma) 双葉断層 (84kma) [福島県(1999)は北部の 10 数kmaのみ を評価]
8 C 東北日本弧内帯	火山性内型、陰起優勢、脊 酸山地・出羽丘蘭の火山帯 (毛紀常)とその間の鉱地 列(抗降帯)、鳥間方向の鉱地 辺断層〜標曲発達	中,中,B,逆, 黑包と平行,隆起帝玉郎に発達 - 純谷新眉希 38 7.5 - 会產進地西藥所層希 38 7.5 - 会產進地西藥所層希 31 7.3 - 表町一利府新層希 31 7.3 - 我们新層 29 7.3 - 批估新周륨 29 7.3 - 謝餘平唇西錄所層希 22 7.1	高 東西汪翰逆新譽型 - 1766 年康藝 7 1/4 - 830 年出羽 7 ~7.5 - 1896 年勤羽 7 ~7.5 - 1896 年勤羽 7 ~7.5 - 1914 年秋田仙北 7.1 - 1704 年羽後 - 康軽 7 ±1/4 - 1604 年勤代 7.0 - 1653 年日光 7.0 - 1990 年宮娘県北部 7.0 - 1791 年松本 5 3/4	7 1/2	福島盆地西線新層帯 (47 km) [福島県(1998) および宮境県(2001) は一括西約を想定] 現手盆地東線新層帯(58 km) [分別型] 北上低地西線新層帯(19 km) [岩手県(1998) は北部 37 kmと南部 24 Linを別かに野谷、指本(2001a) は一括 活動を想定、分割の可能性は今後の課 題とした]
10 C 4 西近畿	若狹滝は沈降城。丹故高原 は安定隆起城、北部に火山	中,中,B,機 西北西方向(左) 卓越 ・三時一亀山断眉希 52 7.7* - 京都西山断眉希 17 6.9 井三時新層と亀山断眉希を分割して評価	中 (1885年以降は北部で高) 百七百日和侯ず九新層型. - 1927年北丹後 7.3 1943年4章 1943年 - 1945年相郷・山坡 >7.0 (山崎新房小) >7.0	7 1/2	山崎断層帯 (85km) [兵庫県(2001)は中・西部と東部を分 割して評価)
10 C 5 中國山地 · 瀨戸内海	北半部は安定隆起域、南半 部は犹豫域、北部に火山	小、中(養), B(A), 横・逆. 北東(右),北西(左)が448,東西(逆)は やちない、前端は中央博道線 - 那岐山所層希 31 7.3 - 長東新層希 23 7.1 - 江畑新層希 23 7.1 - 玉日市新層 20 7.0	 申 (1885年以降は北部で高) 瀬戸内地域でやや限い、東西圧縮 載す14所通辺 1857年安装・伊予、71/4±0.5 1905年安装・伊予、71/4 1872年浜田 71/4 1872年浜田 71/4 1872年浜田 71/4 1868年安美・伊予、70.4 1868年出営 7.0 1649年安芸・伊予、7.0 ±1/4 2000年鳥取県西部 7.3 	7 1/2	中央構造線四国新慶希(計 200 km) 【分割型】(本文章順] 岩国新慶希(47 km(分 km(分割型】 【1502000 は 25 kmを回示】
10C6 北九州 - 巻岐	南部は隆起優勢。北部は沈 降優勢の安定城	中,中・姫, C?, 横, 北北西(左)方向車艙 - 菊川時層 32 7.3 - 西山時層帯 30 7.3 - 小倉東時層 17 6.9 - 福知山時層帯 20 7.0 - 審別新層帯 19 7.0	低 • 1700 年老岐対馬 7.0 • 1898 年福岡県西部 6.0	7 1/4	■上にはなし

▶ 垣見ほか(2003)では、鳥取県西部地震震源域は、(10C5)中国山地・瀬戸内海に 区分されている。

 > (10C5)中国山地・瀬戸内海は、北半部は安定隆起域で、活断層の密度は小さいが 地震活動は比較的高く、東西圧縮の横ずれ断層型の卓越する地域とされている。
 > 一方で、敷地周辺は、(8B)東北日本弧外帯に区分され、外弧隆起帯、安定域で、 活断層の密度が小さく、地震活動も低く、東西圧縮の逆断層型の地域とされている。

RGSリサイクル燃料貯蔵

審査会合(H30.9.14) 資料2-4-2 p143 再掲 3.震源を特定せず策定する地震動/3.1 Mw6.5以上の2地震(3)2000年鳥取県西部地震震源域の地域性の比較・検討 ひずみ集中帯分布図による比較・検討

【西村(2014, 2015)】

- 2002年のGNSS観測網増強等による観測データの蓄積と、詳細な解析によって、山陰地方の東部(島根県東部から鳥取県)において、海岸線に平行な地震帯(地震の活発な帯)に沿って測地学的ひずみ集中帯が存在することを指摘している。
- 過去に山陰地方で発生した内陸地震(1943年鳥 取地震、2000年鳥取県西部地震)については、ひ ずみ集中帯で発生した地震と考えることにより合 理的に説明できると指摘している。

2000年鳥取県西部地震の震源域は、西村(2014) において測地学的ひずみ集中帯と指摘されている。

前出P30に示すように、敷地はひずみ集中帯には 該当しない。



RGSリサイクル燃料貯蔵

3.震源を特定せず策定する地震動/3.1 Mw6.5以上の2地震(3)2000年鳥取県西部地震震源域の地域性の比較・検討 2000年鳥取県西部地震震源域との地域性の比較・検討結果

RFSリサイクル燃料貯蔵 審査会合(H30.9.14) 資料2-4-2 p145 再掲

【凡例】〇:類似性有り、△:類似性低い~一部有り、×:類似性無し

項目	類似点	鳥取県西部地震震源域	敷地周辺
地質·地質構造	×	 ・WNW-ESE方向の圧縮応力による横ずれ断層型。 ・白亜紀から古第三紀の花崗岩を主体としており、新第三紀中新世に貫入した安山岩~玄武岩質の岩脈 が頻繁に分布している。 ・岩脈の特徴として、貫入方向が今回の震源断層に平行である北西-南東方向であることが挙げられる。 	・東西圧縮応力による <u>逆断層型</u> 。 ・主に <u>新第三系の火山岩類および堆積岩類</u> や第四系の 段丘堆積物等が分布し、 <u>大規模な岩脈の分布は認めら</u> <u>れない。</u>
第四系の分布・ 地形等	×	 ・明瞭な断層変位基準の少ない地域である。 ・文献(岡田,2002)では震源域周辺に活断層は記載されていない。 ・第四紀中期以降に新たな断層面を形成して、断層が発達しつつあり、活断層の発達過程としては、初期ないし未成熟な段階にある。 	・変位基準となる <u>海成段丘面が広く認められる</u> 。 ・敷地周辺には <u>横浜断層等が認められ</u> 、地形・地質調査 等から、活断層の認定が可能である。
地震地体構造	×	・(10C5)中国山地・瀬戸内海帯。 ・活断層密度に対して地震活動は活発。	 (8B)東北日本弧外帯。 ・外弧隆起帯、安定域。
ひずみ集中帯	×	・西村(2014)において、測地学的ひずみ集中帯と指摘 されている。	・地質学的歪み集中帯、測地学的歪み集中帯の領域外 に位置する。



2000年鳥取県西部地震震源域と敷地周辺について、"地域差"の観点で整理を実施した結果、横ずれ断層型と逆断層型の違いや活断層 の成熟度の違い等、地域差が認められると判断されることから、観測記録収集対象外とする。

3.震源を特定せず策定する地震動/3.1Mw6.5以上の2地震(4)地震観測記録の収集 K-NET観測点の観測記録

RFSリサイクル燃料貯蔵 審査会合(H30.9.14) 資料2-4-2 p146 再掲

■ K-NET観測点のうち、MYG004(築館)は、司·翠川(1999)の距離減衰式の+1σを上回る。

■一方で、IWT011(水沢)は、司・翠川(1999)の距離減衰式の-1gを下回る。

	知识上		断層最短	AVS ₃₀	最大加速度(Gal)						
	観測品		坦離 (km)	(m/s)	水平(NS)	水平(EW)	鉛直(UD)				
	AKT019	雄勝	29	310	159	177	140				
	AKT023	椿台	17	429	359	359	248				
	IWT010	一関	16	668	219	287	210				
K-NET	IWT011	水沢	9	250	151	216	213				
地表	IWT012	北上	21	214	278	237	142				
	IWT015	川尻	21	417	197	238	123				
	MYG004	築館	20	430	740	678	224				
	MYG005	鳴子	14	351	440	521	666				

K-NETの最大加速度

断層最短距離: Suzuki et al. (2010)による震源断層モデルに基づく



3.震源を特定せず策定する地震動/3.1Mw6.5以上の2地震(4)地震観測記録の収集 K-NET観測点の観測記録と加藤ほか(2004)との比較

 ■ K-NET観測記録では、AKT023(椿台)、IWT010(一関)、IWT011(水沢)、MYG004(築館)、MYG005(鳴子)が加藤ほか (2004)の応答スペクトルを一部の周期帯で上回る。



K-NET観測記録の応答スペクトルと加藤ほか(2004)による応答スペクトルの比較

RGSリサイクル燃料貯蔵

審査会合(H30.9.14)

資料2-4-2 p147 再掲

3.震源を特定せず策定する地震動/3.1Mw6.5以上の2地震(4)地震観測記録の収集 K-NET観測点の地質構造

- RFSリサイクル燃料貯蔵 審査会合(H30.9.14) 資料2-4-2 p148 再掲
- K-NET観測記録において、加藤ほか(2004)の応答スペクトルを上回る観測点のうちAVS₃₀が500m/s以上と推定されるのは、 IWT010(一関)である。

■ なお、IWT010(一関)は、司·翠川(1999)の距離減衰式の±1gの範囲内にある。



3.震源を特定せず策定する地震動/3.1Mw6.5以上の2地震(4)地震観測記録の収集 KiK-net観測点の観測記録

RGSリサイクル燃料貯蔵 審査会合(H30.9.14) 資料2-4-2 p149 再掲

 ■ KiK-net観測点のうち、AKTH04(東成瀬)およびIWTH25(一関西)は、司・翠川(1999)の距離減衰式の+1σを上回る。
 ■ なお、IWTH25(一関西)は、地中記録の2倍も司・翠川(1999)の距離減衰式の+1σを上回る。また、AKTH06(雄勝)、 IWTH04(住田)、MYGH02(鳴子)の地中記録の2倍は、司・翠川(1999)の距離減衰式の-1σを下回る。

	観測点		断層最短 距離	AVS ₃₀	最大加速度(Gal) ()内∶地中記録					
			(km)	(m/s)	水平(NS)	水平(EW)	鉛直(UD)			
	AKTH04	東成瀬	18	459	1318 (173)	2449 (255)	1094 (138)			
	AKTH06	雄勝	23	455	180 (42)	186 (61)	140 (47)			
	IWTH04	住田	29	456	126 (31)	159 (28)	115 (24)			
KiK-net	IWTH20	花巻南	20	289	249 (107)	240 (151)	136 (68)			
地衣 (地中)	IWTH24	金ヶ崎	5	486	503 (209)	435 (169)	342 (121)			
	IWTH25	一関西	5	506	1143 (1036)	1433 (748)	3866 (681)			
	IWTH26 一関東		6	371	888 (278)	1056 (211)	927 (167)			
	MYGH02	YGH02 鳴子		399	254 (106)	230 (96)	233 (54)			

KiK-netの最大加速度

断層最短距離: Suzuki et al.(2010)による震源断層モデルに基づく



- NIK-net(地衣)
- ●KiK-net(地中 2 倍)

 Δ K-NET

3.震源を特定せず策定する地震動/3.1Mw6.5以上の2地震(4)地震観測記録の収集 KiK-net観測点の観測記録

- KiK-net観測記録(地中記録の2倍)では、AKTH04(東成瀬)、IWTH20(花巻南)、IWTH24(金ヶ崎)、IWTH25(一関西)、 IWTH26(一関東)が加藤ほか(2004)の応答スペクトルを一部の周期帯で上回る。
- なお、KiK-net観測記録(地中記録の2倍)について、IWTH25(一関西)が司・翠川(1999)の距離減衰式の+1σを上回り、
 AKTH04(東成瀬)、IWTH20(花巻南)、IWTH24(金ヶ崎)、IWTH26(一関東)は、±1σの範囲内にある。



KiK-net観測記録の応答スペクトルと加藤ほか(2004)による応答スペクトルの比較

RGSリサイクル燃料貯蔵

審査会合(H30.9.14)

資料2-4-2 p150 再掲

3.震源を特定せず策定する地震動/3.1Mw6.5以上の2地震(4)地震観測記録の収集 栗駒ダムの概要

チャンネル: Ch.10~12

所在地	宮城県
水系名	北上川
河川名	迫川支川三迫川
竣工年	1961年
ダム形式	重力式コンクリートダム
堤高	57.2m
堤長	182.0m





チャンネル: Ch.07~09

宮城県より受領した図面に加筆

地震観測位置(断面図)

RGSリサイクル燃料貯蔵

審査会合(H30.9.14) 資料2-4-2 p151 再掲

3.震源を特定せず策定する地震動/3.1Mw6.5以上の2地震(4)地震観測記録の収集 栗駒ダムの地震観測記録

RGSリサイクル燃料貯蔵 審査会合(H30.9.14) 資料2-4-2 p152 再掲



無断複製・転載 栗駒ダム[監査廊]観測点による応答スペクトルと加藤ほか(2004)による応答スペクトルの比較

3.震源を特定せず策定する地震動/3.1Mw6.5以上の2地震(4)地震観測記録の収集 KiK-net 金ヶ崎観測点に関する検討(1)

■ KiK-net観測点のうち、加藤ほか(2004)の応答スペクトルを上回る観測記録(IWTH24(金ヶ崎))について、基盤地震動を 評価することを目的とした観測記録のはぎとり解析を実施する。



RGSリサイクル燃料貯蔵

審査会合(H30.9.14)

資料2-4-2 p153 再掲

3.震源を特定せず策定する地震動/3.1Mw6.5以上の2地震(4)地震観測記録の収集 KiK-net 金ヶ崎観測点に関する検討(2)

■ IWTH24(金ヶ崎)の観測記録について、KiK-netボーリングデータを初期値として、観測記録の伝達関数を再現できるよう に地盤同定を実施。



0

0

25 -

50

75-

100

125

150 4

(三) や 課



地盤同定結果(鉛直)

- 1 12	THK	DEP	Den	P波速度(m/s)					減衰;	定数
NO	(m)	(m)	(g/cm ³)	Initial	Lower	Upper	Optimized	Opt./Ini.	ho	а
1	2	0	1.64	480	48	720	262	0.55		
2	8	2	1.79	1770	443	2655	871	0.49		
3	38	10	1.89	1960	980	2940	2021	1.03	0.012	
4	8	48	1.68	1570	785	2355	1619	1.03		1 000
5	34	56	1.68	1570	785	2355	1619	1.03	0.812	1.000
6	28	90	1.87	1930	965	2895	1990	1.03		
7	32	118	1.87	1930	965	2895	1990	1.03		
8		150	1.87	1930	965	2895	1990	1.03		

RGSリサイクル燃料貯蔵

審査会合(H30.9.14)

資料2-4-2 p154 再掲



電力共通研究「東北地方太平洋沖地震を踏まえた地震動評価手法の高度化に関する研究」

3.震源を特定せず策定する地震動/3.1Mw6.5以上の2地震(4)地震観測記録の収集 KiK-net 一関東観測点に関する検討(1)

■ KiK-net観測点のうち、加藤ほか(2004)の応答スペクトルを上回る観測記録(IWTH26(一関東))について、基盤地震動を 評価することを目的とした観測記録のはぎとり解析を実施する。



RGSリサイクル燃料貯蔵

審査会合(H30.9.14)

資料2-4-2 p156 再掲



- IWTH26(一関東)の観測記録について、KiK-netボーリングデータを初期値として、観測記録の伝達関数を再現できる ように地盤同定を実施。
- 得られた地盤モデルは、鉛直方向において観測記録の伝達関数を再現できていない。なお、水平方向は、本震記録による伝達関数に一定の整合がみられる。



3.震源を特定せず策定する地震動/3.1Mw6.5以上の2地震(4)地震観測記録の収集 KiK-net 一関東観測点に関する検討(3)

◆ IWTH26(一関東) 本震を用いた地盤同定に関する検討(再現性の確認)(水平方向)

観測記録を用いた地盤同定により得られた地盤モデル(水平)を用いて、応答スペクトルの再現性を確認した結果、 NS方向およびEW方向については地表記録が概ね再現できている。

地盤同定結果(水平)



電力共通研究「東北地方太平洋沖地震を踏まえた地震動評価手法の高度化に関する研究」

RGSリサイクル燃料貯蔵

審査会合(H30.9.14)

資料2-4-2 p158 再掲

3.震源を特定せず策定する地震動/3.1Mw6.5以上の2地震(4)地震観測記録の収集 KiK-net 一関東観測点に関する検討(4)

◆IWTH26(一関東) 本震を用いた地盤同定に関する検討(再現性の確認)(鉛直方向)

■ 観測記録を用いた地盤同定により得られた地盤モデル(鉛直)を用いて、応答スペクトルの再現性を確認した結果、地表記録の周期0.1~0.2sにみられるピークが再現できていない。

地盤同定結果(鉛直)

	THK	DEP	Den		減衰定数					
NO	(m)	(m)	(g/cm ³)	Initial	Lower	Upper	Optimized	Opt./Ini.	ho	а
1	4	0	1.64	450	45	675	186	0.41		
2	6	4	1.73	1660	415	2490	534	0.32		
3	26	10	1.73	1660	415	2490	1759	1.06	0.559	1.000
4	72	36	1.82	1830	458	2745	1940	1.06		
5	_	108	1.82	1830	458	2745	1940	1.06		





RGSリサイクル燃料貯蔵

審査会合(H30.9.14)

資料2-4-2 p159 再掲

3.震源を特定せず策定する地震動/3.1Mw6.5以上の2地震(4)地震観測記録の収集 KiK-net 一関東観測点に関する検討(5)

◆IWTH26(一関東) 本震を用いた地盤同定に関する検討(鉛直動の探索範囲等の変更)

- 観測記録を用いた地盤同定(鉛直)について、伝達関数の周波数約7Hz付近の再現性を向上させるため、Vpの探索範囲 を変更し、再度同定を実施。
- 従来の同定結果と比べて、2Hz~4Hz付近の再現性は低下しており、観測記録の伝達関数を再現できていない。
- また、得られた地盤モデルの2~5層のVpは、PS検層結果と比べて大きく評価されている。



 $V_{\rm D}({\rm m/s})$

地盤同定結果(鉛直)

第286回原子力発電所の新規制基準適合性に係る審査会合 資料2

RGSリサイクル燃料貯蔵

審査会合(H30.9.14)

資料2-4-2 p160 再掲

3.震源を特定せず策定する地震動/3.1Mw6.5以上の2地震(4)地震観測記録の収集 KiK-net 一関東観測点に関する検討(6)

◆IWTH26(一関東)(鉛直動のPS検層結果を用いた検討)

- ■これまでの検討より、鉛直方向の観測記録の伝達関数を再現できていないことから、地盤同定により得られた地盤モデル の物性値の妥当性が確認できない状況である。
- ■現時点で把握可能な地盤物性値は、PS検層結果のみであることから、PS検層結果を反映した地盤同定を実施する。
- 得られた地盤モデルは、伝達関数および地表記録の応答スペクトルの周期0.1~0.2sにみられるピークが再現できていな い。また、従来の同定結果と比べて伝達関数および地表記録の再現性は、同様の傾向であるが、応答スペクトルのごく 短周期では若干向上している。





162

RGSリサイクル燃料貯蔵

審査会合(H30.9.14)

資料2-4-2 p161 再掲

3.震源を特定せず策定する地震動/3.1Mw6.5以上の2地震(4)地震観測記録の収集 KiK-net 一関東観測点に関する検討(7)

RFSリサイクル燃料貯蔵 審査会合(H30.9.14) 資料2-4-2 p162 再掲

■ IWTH26(一関東)観測点については、鉛直方向において観測記録の伝達関数を再現できていないことから、信頼性の高 い基盤地震動の評価は困難である。

- ■しかしながら、水平方向は、本震記録による伝達関数に一定の整合がみられ、地表記録を概ね再現できていることから、これまでの検討で得られた地盤モデルを用いて、水平方向のはぎとり解析を実施する。
- IWTH26(一関東)について、地盤同定により得られた地盤モデルを用いて水平方向のはぎとり解析を実施した結果、一部の周期帯で加藤ほか(2004)を上回る結果となった。



無断複製・転載禁止 リサイクル燃料貯蔵株式会社

3.震源を特定せず策定する地震動/3.1Mw6.5以上の2地震(4)地震観測記録の収集 KiK-net 一関東観測点に関する検討(8) まとめ

【本震記録を用いた検討】

- IWTH26(一関東)観測点について、本震記録を用いて観測記録のはぎとり解析のための地盤同定を実施した結果、得られた地盤モデルは、鉛直方向において観測記録の伝達関数を再現できていない。
- ■しかしながら、水平方向は、本震記録による伝達関数に一定の整合がみられ、地表記録を概ね再現できていることから、これまでの検討で得られた地盤モデルを用いて、水平方向のはぎとり解析を実施した結果、一部の周期帯で加藤ほか (2004)を上回る結果となった。

【詳細検討】

- ◆本震記録を用いた検討
 - 本震記録を用いた地盤同定により得られた地盤モデルを用いて、応答スペクトルの再現性を確認した結果、水平方向については、地表記録が概ね再現できており、鉛直方向については、地表記録を再現できていない。

・探索範囲を変更し地盤同定を実施した結果、得られた地盤モデルは、鉛直動の観測記録の伝達関数を再現できていない。また、得られた地盤モデルのVpは、PS検層結果と比べて大きい。

■ IWTH26(一関東)観測点については、鉛直方向において観測記録の伝達関数を再現できていないことから、現時点で信 頼性の高い基盤地震動の評価は困難である。

■しかしながら、水平方向は、本震記録による伝達関数に一定の整合がみられ、地表記録を概ね再現できており、はぎとり解析を実施した結果、一部の周期帯で加藤ほか(2004)を上回る結果となった。

RGSリサイクル燃料貯蔵

審査会合(H30.9.14)

資料2-4-2 p163 再掲

3.震源を特定せず策定する地震動/3.1Mw6.5以上の2地震(4)地震観測記録の収集 栗駒ダムに関する検討(1)

◆栗駒ダムの地盤構造

■ 東北建設協会(2006)によると、栗駒ダムの地震観測点の基盤地質について、地層は小野松沢層(安山岩)、岩相は安山 岩溶岩および火山角礫岩、硬軟区分は軟岩~中硬岩とされている。



栗駒ダム周辺地質図(東北建設協会(2006)に加筆)

栗駒ダム基盤地質の特徴(東北建設協会(2006))

地層	小野松沢層(安山岩)
時代	後期中新世
岩相	安山岩溶岩および火山角礫岩
硬軟区分	軟岩~中硬岩

東北地方デジタル地質図凡例(東北建設協会(2006)に加筆)

1				堆積物·堆積岩						火山岩類												
	-	岩石区	分	礫	砂	泥	凝火	石			珪長質(流紋岩・デイサイト) 苦鉄							鉄質(安山	」岩	・玄	(武岩)	
地質	〔 年代(Ma)		礫岩	砂岩	泥岩	灰山岩灰	灰岩	3	岩屑		貫入岩		溶岩および 火山砕屑物		岩および 山砕屑物	デイサイト質 火砕流堆積物	貫入岩		戸火	告告 (山)	および 陸周物
		完新世	н	Ho	Hs		Ht			Hdb						Hav	Hpf				н	lbv
	第	更	Q3	Q3c	Q3s	Q3m	Q3t			Q3db							Q3pf				Q	3bv
	紀	新世。	Q2	Q2c	Q2s	Q2m	Q2t		Qdb	Q2db						Q2av	Q2pf				0	2bv
新		1.01	Q1	Q1c	Q1s	Q1m	QIt			Q1db		0	Q1ai			Qlav	Q1pf				Q	1bv
	新	鮮新世。	N3B	N3Bc	N3Bs	N3Bm	N3Bt						N3Bai			N3Bav			N3bi			N3Bbv
生	第 =	5.33	N3A	N3Ac	N3As	N3Am	N3At					N3a	N3Aai		Na	N3Aav			N3Abi	N	ІЗЬу	N3Abv
	紀	0-5	N2	N2c	N2s	N2m	N2t				Na		N2ai	Na	1	N2av		Nbi	N2bi	Nbv	C	N2bv
代		中新世	N1	N1c	N1s	N1m	Nlt				N1ai		N1ai	Nlav		Nlav	1	N1bi	N1bi		N1bv	
	-23.03-		PG4	PG4c			PG4t									PG4av					PG	34bv
	白筆		PG3	PG3c	PG3s	PG3m			1			Ρ	G3ai									
	Ξ	始新世	PG2									Ρ	G2ai			PG2av						
	紀	55.8 暁新世	PG1				PG1t															

Ma:100万年前 年代尺度はGradstein et al. (2004)による

RGSリサイクル燃料貯蔵

審査会合(H30.9.14)

資料2-4-2 p164 再掲

3.震源を特定せず策定する地震動/3.1Mw6.5以上の2地震(4)地震観測記録の収集 栗駒ダムに関する検討(2)

審査会合(H30.9.14) 資料2-4-2 p165 再掲

RGSリサイクル燃料貯蔵

◆栗駒ダム地点の速度構造

- 栗駒ダム建設時の試錐記録および増川ほか(2014)によると、栗駒ダム地域の基礎岩盤は安山岩とされている。
- 防災科学技術研究所の地震ハザードステーション(J-SHIS)による栗駒ダム地点の速度構造は、第1層のVsは600m/sと されている。



J-SHISによる地盤の速度構造位置

地震ハザードステーション(J-SHIS)より抜粋

3.震源を特定せず策定する地震動/3.1Mw6.5以上の2地震(4)地震観測記録の収集 栗駒ダムに関する検討(3)

◆栗駒ダム(右岸地山)の微動アレイ観測による地盤構造の検討

■ 栗駒ダム(右岸地山)の基盤までの地盤構造を検討するため、栗駒ダム(右岸地山)観測点と同等の地盤が露頭していると 考えられる地点での常時微動のアレイ観測を実施している。

■常時微動観測記録のH/Vスペクトルによると、地盤の卓越振動数は20Hz程度となっており、表層が非常に薄い可能性が 示唆される。



RGSリサイクル燃料貯蔵

審査会合(H30.9.14)

資料2-4-2 p166 再掲

3.震源を特定せず策定する地震動/3.1Mw6.5以上の2地震(4)地震観測記録の収集 栗駒ダムに関する検討(4)

◆栗駒ダム(右岸地山)の微動アレイ観測による地盤構造の検討結果

- 微動アレイ観測による平均的な位相速度を用いて地盤モデルについて検討する。
- 検討においては、微動H/Vスペクトルによる表層地盤の卓越振動数(20Hz程度)を考慮した地盤モデル(2層モデル)により検討する。
 - 表層(1層目):1/4波長則から卓越振動数が20HzとなるVsとH(層厚)の組み合わせのうち、位相速度の説明性のよい Vs=120m/s, H=1.5mおよびVs=140m/s, H=1.75mを仮定
 - 基盤(2層目):Vs=700m/sおよび1500m/sを仮定



微動アレイ観測により得られた位相速度から、表層地盤が非常に薄く、基盤となる2層目のS波速度が700m/s程度より 大きいと推定される。

無迷

RGSリサイクル燃料貯蔵

審査会合(H30.9.14)

資料2-4-2 p167 再掲

3.震源を特定せず策定する地震動/3.1Mw6.5以上の2地震(4)地震観測記録の収集 栗駒ダムに関する検討(5)

」 こ ジ パ リ リ ス 未 資料2-4-2 p168 再掲

RGSリサイクル燃料貯蔵

審査会合(H30.9.14)

◆栗駒ダム(右岸地山)の拡散波動場理論を用いた地盤構造の検討

基盤までの地盤構造については、微動アレイ観測により、表層地盤が非常に薄く、基盤となる2層目のS波速度が700m/s 程度より大きいと推定される。ここでは、さらに深部の地盤構造確認のため、栗駒ダム(右岸地山)のH/Vスペクトルに 基づき、拡散波動場理論(Kawase et al.(2011))を用いて地盤モデルを同定する。



3.震源を特定せず策定する地震動/3.1Mw6.5以上の2地震(4)地震観測記録の収集 栗駒ダムに関する検討(6)

◆栗駒ダム(右岸地山)の拡散波動場理論を用いた地盤構造の検討結果

■ 同定された地盤モデルは、基盤以深では、地表から深くなるとともにVs・Vpが大きくなっており、特異な傾向はみられない。なお、地盤 モデルの浅部については、微動アレイ観測により推定される地盤モデルと概ね整合しているが、今後も栗駒ダム地震観測点の地盤モ デルについての更なる信頼性向上に努めていく。



第286回原子力発電所の新規制基準適合性に係る審査会合 資料2より抜粋

RGSリサイクル燃料貯蔵

審査会合(H30.9.14)

資料2-4-2 p169 再掲

- ◆栗駒ダム(右岸地山)の地盤構造に関する検討結果
- 栗駒ダム(右岸地山)の地盤については、地質および速度構造から相応の硬さの地盤であると考えられる。
- 栗駒ダム(右岸地山)観測点は、硬質な岩盤の地表面に設置されていることから、解放基盤表面に相当する観測点であると考えられる。

3.震源を特定せず策定する地震動/3.1Mw6.5以上の2地震(4)地震観測記録の収集 栗駒ダムに関する検討(7)

RFSリサイクル燃料貯蔵 審査会合(H30.9.14) 資料2-4-2 p170 再掲

◆栗駒ダム(右岸地山)の観測記録の分析

■ 栗駒ダム(右岸地山)の観測記録について、特異性の有無を確認するため、栗駒ダム(右岸地山)の観測記録が耐専スペクトルで再 現できるか確認する。

◆栗駒ダム(右岸地山) 本震の耐専スペクトル適用性に関する検討

▶ 岩手・宮城内陸地震の観測記録について、電力共通研究ではぎとり解析を行った結果を照合し、本地震が耐専スペクトル※で評価可能か確認を行う。

※等価震源距離の算定のための震源モデルとしては、JNES(2014)シナリオ3を用いる。



記録	観	測点	dep.	dep. Vsb Vpb 地表PGA(Ga		al)	Xeq	はぎ とり			
No.	174		(m)	(m/s)	(m/s)	NS	EW	UD	(km)	Н	V
1	AKTH04	東成瀬	100	1500	3000	1318	2449	1094	24.0	Δ	×
2	AKTH06	雄勝	100	1100	2560	180	186	140	32.7	0	0
3	IWTH04	住田	106	2300	4000	126	159	115	48.0	0	0
4	IWTH20	花巻南	156	430	1720	249	240	136	34.7	0	0
5	IWTH24	金ヶ崎	150	540	1930	503	435	342	17.3	0	0
6	IWTH25	一関西	260	1810	3180	1143	1433	3866	11.1	_	_
7	IWTH26	一関東	108	680	1830	888	1056	927	17.0	0	×
8	MYGH02	鳴子	203	2205	5370	254	230	233	23.1	Δ	0

※:一関西については、先の検討よりサイト特性の影響がありうる事から、 本検討からは除外

※:Vs、Vpは、各地点の地中観測点深度におけるPS検層結果を用いる

3.震源を特定せず策定する地震動/3.1Mw6.5以上の2地震(4)地震観測記録の収集 栗駒ダムに関する検討(8)

◆栗駒ダム(右岸地山) 本震の耐専スペクトル適用性に関する検討

MYGH02



第286回原子力発電所の新規制基準適合性に係る審査会合 資料2より抜粋

RGSリサイクル燃料貯蔵

審査会合(H30.9.14)

資料2-4-2 p171 再掲

3.震源を特定せず策定する地震動/3.1Mw6.5以上の2地震(4)地震観測記録の収集 栗駒ダムに関する検討(9)

◆栗駒ダム(右岸地山) 耐専スペクトルを用いた検討

■ 耐専スペクトルを用いて、栗駒ダム(右岸地山)で得られた岩手・宮城内陸地震観測記録の再現について検討した。 等価震源距離算定のための震源モデルは、JNES(2014)シナリオ3を用いた(Xeq=14.6km)。



RGSリサイクル燃料貯蔵

審査会合(H30.9.14)

資料2-4-2 p172 再掲

3.震源を特定せず策定する地震動/3.1Mw6.5以上の2地震(4)地震観測記録の収集 栗駒ダムに関する検討(10)

◆栗駒ダム(監査廊)の観測記録の分析

- 栗駒ダム観測点における岩手・宮城内陸地震の余震記録を用いてH/Vスペクトルを算定した。なお、水平方向は上下流(Stream) 方向の観測記録を用いた。
 - ⇒余震記録のH/Vスペクトルの平均によると、監査廊の約10Hzにおいて谷となっているのに対し、右岸地山・天端左岸・天端 右岸では同様の傾向はみられない。
- 栗駒ダム観測点における岩手・宮城内陸地震の余震記録を用いて、上下流(Stream)方向の観測記録の監査廊に対する各観測 点の伝達関数を算定した。
 - ⇒天端左岸・天端右岸における伝達関数の平均では、約10Hzにピークがみられることから、ダム堤体の固有周期の影響により監査廊のH/Vスペクトルの約10Hzが谷となっているものと考えられる。



第286回原子力発電所の新規制基準適合性に係る審査会合 資料2より抜粋

RGSリサイクル燃料貯蔵

審査会合(H30.9.14)

資料2-4-2 p173 再掲

3.震源を特定せず策定する地震動/3.1Mw6.5以上の2地震(4)地震観測記録の収集 栗駒ダムに関する検討(11)

◆栗駒ダム(監査廊)の観測記録の分析

- 栗駒ダム(監査廊)について、岩手・宮城内陸地震本震記録と余震記録のH/Vスペクトルを比較した。なお、水平方向は 上下流(Stream)方向の観測記録を用いた。
- ■本震記録のH/Vスペクトルにおいて約10Hzで谷となっており、余震記録の傾向と整合していることから、監査廊の本震記録には、ダム堤体の影響が含まれていると考えられる。



監査廊のH/Vスペクトル

第286回原子力発電所の新規制基準適合性に係る審査会合 資料2より抜粋

RGSリサイクル燃料貯蔵

審査会合(H30.9.14)

資料2-4-2 p174 再掲

3.震源を特定せず策定する地震動/3.1Mw6.5以上の2地震(4)地震観測記録の収集 栗駒ダムに関する検討(12)

審査会合(H30.9.14) 資料2-4-2 p175 再掲

RGSリサイクル燃料貯蔵

◆栗駒ダム(監査廊) ダム堤体の固有周期の検討



■ 重力式ダムの固有周期と堤体高さの関係および栗駒ダムにおける常時微動観測記録による栗駒ダム堤体の固有周期は、 0.103s~0.125s(約8~10Hz)となっている。

■ 栗駒ダム(監査廊)の地震観測記録においてダム堤体の影響と考えられる傾向を示す周期(約10Hz)とダム堤体の固有周期が 概ね対応していることから、監査廊の本震記録には、ダム堤体の影響が含まれていると考えられる。

3.震源を特定せず策定する地震動/3.1Mw6.5以上の2地震(4)地震観測記録の収集 栗駒ダムに関する検討(13)

RGSリサイクル燃料貯蔵 審査会合(H30.9.14) 資料2-4-2 p176 再掲

- 栗駒ダム(右岸地山)の地盤については、地質および速度構造から相応の硬さの地盤であると考えられる。
- 栗駒ダム(右岸地山)観測点は、硬質な岩盤の地表面に設置されていることから、解放基盤表面に相当する観測点であると考えられる。
- 平駒ダム(右岸地山)については、耐専スペクトルで短周期側において評価可能であり、特異な増幅傾向を示していない 地域であると考えられる。
- 栗駒ダム(監査廊)の観測記録には、ダム堤体の影響が含まれていると考えられる。



平駒ダム(右岸地山)の観測記録は、基盤地震動として評価可能と考えられ、監査廊の観測記録には、ダム堤体の影響が含まれていると考えられることから、栗駒ダムの観測記録は、右岸地山を採用する。

3.震源を特定せず策定する地震動/3.1Mw6.5以上の2地震 震源を特定せず策定する地震動への反映 検討方針

- これまでの検討結果を踏まえ、IWTH24(金ヶ崎)、IWTH26(一関東)[水平]および栗駒ダム(右岸地山)の基盤地震動を 震源を特定せず策定する地震動に反映する。
- また、以下の検討を行い、震源を特定せず策定する地震動を設定する。
 - •IWTH24(金ヶ崎)は、信頼性の高い基盤地震動が評価できており、栗駒ダム(右岸地山)は、観測記録を基盤地震動とし て採用している。IWTH26(一関東)は、鉛直方向において観測記録の伝達関数を再現できていないことを踏まえ、 IWTH26(一関東)におけるはぎとり解析のばらつきを評価する。
 - ・反映する観測点は、震源域近傍に位置しているが、震源域北側・東側の観測点となっている。震源域南側・西側の観測点は、加藤ほか(2004)の応答スペクトルを上回る観測記録について検討した結果、現時点では信頼性の高い基盤地震動として評価できる記録がないことから、震源を特定せず策定する地震動として選定していない。なお、参考として、震源域北側・東側と南側・西側の地震動を比較する。

RGSリサイクル燃料貯蔵

審査会合(H30.9.14)

資料2-4-2 p177 再掲

3.震源を特定せず策定する地震動/3.1Mw6.5以上の2地震 IWTH26(一関東)はぎとり解析のばらつき評価(1)

RFSリサイクル燃料貯蔵 審査会合(H30.9.14) 資料2-4-2 p178 再掲

20

179

- IWTH26(一関東)[水平]のはぎとり解析に用いる地盤モデルについては、観測記録の伝達関数を再現できるように 10ケースの地盤同定を実施し、誤差が最小となるケースとしている。
- 最適化結果以外の地盤同定ケースの結果をばらつきとみなし、これを用いてはぎとり解析を実施する。
- はぎとり解析にあたり、以下のとおり地盤物性を設定する。
 - Vsは、同定結果にばらつきがみられないことを踏まえ、最適化結果の地盤モデルのVsにて固定する。
 - 減衰定数については、最適化結果以外の値をばらつきとみなし用いる。

減衰定数 DEP Den S波速度(m/s) THK Vs(m/s) No (m) (g/cm³) Initial Lower Upper Optimized Opt./Ini. (m) ho a 500 1000 1500 0 1 4 0 1.64 130 13 195 95 0.73 0. 4 1.73 115 690 0.43 460 200 6 135 1.11 0.139 0.543 10 1.73 810 598 26 540 25 36 1.82 72 680 170 1020 752 1.11 1.11 108 1.82 680 170 1020 752 0.5 深さ(m) 0.2 $V_{s}(m/s)$ 50 0.1 1000 500 1500 h(f) 0.05 100 0.02 50 0.01 75 20 0.005 25 Amplitude 0.002 0.001 (三) さ深 50 100 2 3 4 56 78 910 Frequency[Hz] 0. …PS検層 一最適化結果 75 0.2 減衰定数(水平) 0.1 Vs 5 10 15 20 Frequency (Hz) 100 地盤同定結果 黒:観測記録 最適化結果 PS検層 赤:最適化結果 青:PS 検層 伝達関数の比較(水平) はぎとり解析に用いる地盤モデル 無断複製・転載禁止 リサイクル燃料貯蔵株式会社 第286回原子力発電所の新規制基準適合性に係る審査会合 資料2より抜粋

地盤同定結果(水平)


■ IWTH26(一関東)[水平]の地盤同定結果を用いたはぎとり解析結果によるばらつきは、最適化ケースによる地震動の最大加速度とはぎとり地震動の最大加速度の平均+1σとの比は、NS方向で1.03である。



はぎとり解析結果

第286回原子力発電所の新規制基準適合性に係る審査会合 資料2より抜粋・加筆



■ 2008年岩手・宮城内陸地震のKiK-net観測点の地中記録を用いて、震源域北側・東側と南側・西側の地震動を比較すると、 一部の観測点で最大加速度が大きいものの、全体的な傾向として、最大加速度の分布に有意な差異はみられない。



第286回原子力発電所の新規制基準適合性に係る審査会合 資料2より抜粋

RGSリサイクル燃料貯蔵

審査会合(H30.9.14)

資料2-4-2 p180 再掲

3.震源を特定せず策定する地震動/3.2 2004年北海道留萌支庁南部地震

R (FS リサイクル燃料貯蔵 審査会合(H30.9.14) 資料2-4-2 p181 再掲

地震の概要



- 3. 地震発生メカニズム(気象庁)
- ・発震機構解より、東南東一西北西方向に圧力軸を持つ逆断層型の地震。
- ・本震位置より60km南方で1995年に発生したM5.9の地震の発震機 構解は東西圧縮の逆断層型であり、この地域の東西圧縮の応力 場と調和的である。
- ・北海道内陸西部では、やや規模の大きな地震は、歪み集中帯で発 生するようである。



無断複製・転載禁止 リサイクル/ 気象庁 震度データベースによる震度分布







3.震源を特定せず策定する地震動/3.2 2004年北海道留萌支庁南部地震 観測記録(1)

観測点			震源距離	AVS	最大加速度(Gal)			
			(km)	(m/s)	水平(NS)	水平(EW)	鉛直(UD)	
K-NET 地表	HKD020	港町	12.1	562.7	535.7	1127.2	368.4	
	HKD024	達布	15.6	337.2	184.9	274.0	73.5	
	HKD021	留萌	18.1	302.0	57.5	44.6	20.0	
KiK-net 地表 (地中)	RMIH05	小平西	12.5	218.1	340.4 (57.8)	236.1 (36.8)	66.2 (27.4)	
	RMIH04	小平東	22.8	543.3	83.0 (23.8)	81.8 (32.7)	36.5 (25.9)	



距離減衰式との関係

■ 断層最短距離30km以内の観測記録は5記録であった。このうち震源近傍に位置するHKD020観測点において、最大加速度1127.2Gal が観測されており、司・翠川(1999)の距離減衰式の+1σを上回る。

RGSリサイクル燃料貯蔵

審査会合(H30.9.14)

資料2-4-2 p182 再掲

3.震源を特定せず策定する地震動/3.2 2004年北海道留萌支庁南部地震 観測記録(2)



■ K-NET観測点の観測記録のうち、HKD020観測点では、加藤ほか(2004)の応答スペクトルを大きく上回る。また、HKD024観測点の 観測記録は、HKD020観測点のEW成分に包絡される。

RGSリサイクル燃料貯蔵

審査会合(H30.9.14)

資料2-4-2 p183 再掲



■ KiK-net観測点の地表観測記録は、すべて加藤ほか(2004)の応答スペクトルに包絡される。



■ KiK-net観測点の地中観測記録(地中×2)は、すべて加藤ほか(2004)の応答スペクトルに包絡される。

3.震源を特定せず策定する地震動/3.2 2004年北海道留萌支庁南部地震 佐藤ほか(2013)によるHKD020観測点の物理探査(1)



HKD020におけるボーリングコア写真 (左:深さ0m~24m、右:深さ24m~48m)

- 佐藤ほか(2013)では、HKD020観測点の地質構造および速度構造の把握を目的として、地震計設置地点の北西約5mの同一標高位 置にて、300mまでの深さ(GL-300m)のボーリング掘削をオールコア採取で実施した。
- 13m付近の深さまでの岩盤は亀裂が多く、岩盤が脆いことを示唆している。また、それ以深の岩盤層については、泥岩・砂岩の互層が 主体で、そのうち30m付近、さらに、41m以深に礫岩層が存在する構成となっていることが分かる。

RGSリサイクル燃料貯蔵

審査会合(H30.9.14)

資料2-4-2 p186 再掲

3.震源を特定せず策定する地震動/3.2 2004年北海道留萌支庁南部地震 佐藤ほか(2013)によるHKD020観測点の物理探査(2)



- ■ボーリング孔を用いて、150mまでについてはダウンホール法とサスペンション法、300mまでについてはサスペンション法によるPS検層を実施した。
- 深さ50m付近までにおいては、笹谷ほか(2008)による微動アレイ探査に基づく構造は、今回の調査によるS波速度構造と 十分に対応しない。しかしながら、58m以深の泥岩・砂岩互層が続く部分のVsについては、サスペンション法による大局的 な速度とほぼ対応している。
- PS検層によるS波速度構造から、Vsが700m/s以上となる明瞭な速度境界としての基盤層を、Vsが938m/sとなる41mの深さに設定した。Vpの観点から見ても、基盤層は41mの深さに設定することが妥当。
- 狐崎ほか(1990)による既往の経験式からVsが700m/s以上では、Vpが2000m/sを超える。

RGSリサイクル燃料貯蔵

審査会合(H30.9.14)

資料2-4-2 p187 再掲

3.震源を特定せず策定する地震動/3.2 2004年北海道留萌支庁南部地震 佐藤ほか(2013)によるHKD020観測点の物理探査(3)



HKD020における地震動評価モデル

RGSリサイクル燃料貯蔵

審査会合(H30.9.14)

資料2-4-2 p188 再掲

上面 深度 (m)	P波速度 Vp(m∕s)	S波速度 Vs(m/s)	密度 <i>ρ</i> (10³kg/m³)	層厚 H(m)	減衰 定数 h	非線形 特性	
0		200	1.90	0.5	0.02	砂	
0.5	457	200	2.00	0.5	0.03	礫湿じり砂	
1		200	2.00	1.0	0.02	741 -	
1.5		200	2.00	1.0	0.02	137(1	
2		290	2.00	1.0	0.01	礫2	
3	952	290	2.00	1.0	0.01	風化砂岩1	
4		370	2.00	1.0	0.01	風化砂岩2	
5		400	2.00	1.0	0.01	風化砂岩2	
6		473	2.00	1.0	0.01	—	
7	1722	549	2.00	9.0	0.01	—	
16		604		7.0	0.01	-	
23		653	2.06	19.0	0.01	-	
38	0015	603	2.00	16.0	0.01	-	
41	2Z 0	938	2.13	_	0.01	-	

HKD020における微動H/Vスペクトルと 地盤モデルに基づくSH波の理論増幅特性の比較

- ダウンホール法によるPS検層結果のVsが500m/s以下の深さ6mまでのS波速度を、笹谷ほか(2008)による位相速度を説明できるよう に若干修正し、HKD020観測点の地盤モデルを作成した。
- HKD020観測点の地盤モデルによるSH波の理論増幅特性の卓越周期は、微動H/Vスペクトルの卓越周期と周期0.02秒程度のごく短周期までよく対応。K-NET地盤情報によるSH波の理論増幅特性は、微動H/Vスペクトルの卓越を説明できない。
- 以上から、本研究によるHKD020観測点の地盤モデルは、より妥当なモデルであると結論付けられている。

3.震源を特定せず策定する地震動/3.2 2004年北海道留萌支庁南部地震 佐藤ほか(2013)によるHKD020観測点の基盤地震動評価(1)



- ■本研究では、深さ6mまでの土質地盤の6点において、GPサンプリングにより試料採取し、0.2Hzの正弦波による繰り返し 三軸試験によって地盤の剛性Gおよび減衰hのひずみγ依存性を取得。
- ■ひずみレベルが10⁻⁴オーダーでG/G₀が0.6程度、すなわち初期の剛性から約6割程度低下。
- ■既往の経験的なG/G₀のひずみ依存性に関する既往の経験式との対応が良い。
- 室内試験を実施した砂、礫混じり砂、礫、風化砂岩に対応する深さ6m程度までの地盤は、強震時に非線形性を生じ やすい特性を有している。

RGSリサイクル燃料貯蔵

審査会合(H30.9.14)

資料2-4-2 p189 再掲



等価線形解析において設定した地盤の非線形特性

■ 表層6mまでの層については、室内試験結果を用いてHardin-Drnevichモデルにより非線形特性 (G/G₀~ γ、h~ γ)を 設定する。

RGSリサイクル燃料貯蔵 審査会合(H30.9.14) 3.震源を特定せず策定する地震動/3.2 2004年北海道留萌支庁南部地震 資料2-4-2 p191 再掲 佐藤ほか(2013)によるHKD020観測点の基盤地震動評価(3) 5000 2000 1000 (cm/s/s)HKD020(EW) 1200 HKD020(EW) 500 ---GL(Obs.) 2004/12/14 14:56 800 ²seudo velocity response(cm/s) max.=1127(cm/s/s) GL-41m(Cal.) 400 max = 585(cm/s/s 100 100 -400



推計された基盤地震動と地表観測記録の比較

10

5



擬似速度応答スペクトルの比較

■ 等価線形解析により、地表観測記録(EW成分)から深さ41mでの基盤地震動を評価した。 ■はぎとり結果は、最大加速度が585Galとなっており、地表観測記録の約1/2となった。

(sec)

15

-800

-1200

3.震源を特定せず策定する地震動/3.2 2004年北海道留萌支庁南部地震 佐藤ほか(2013)によるHKD020観測点の基盤地震動評価(4)



2004年留萌地震時のP波速度と減衰定数

■ 鉛直方向については、体積弾性率一定を仮定した1次元波動論による線形解析により、地表観測記録からGL-41mの基盤地震動を評価している。

■ 鉛直方向のはぎとり結果の最大加速度は296cm/s²となっている。

RGSリサイクル燃料貯蔵

3.震源を特定せず策定する地震動/3.2 2004年北海道留萌支庁南部地震 基盤地震動評価 検討方針

- 佐藤ほか(2013)では、K-NET HKD020(港町)観測点について、GL-6mまでの室内試験結果を考慮した非線形解析を行い、GL-41mの基盤面における基盤地震動を評価している(GL-6m以深は線形解析を仮定、減衰定数は1%に設定)。
- 上記の基盤地震動の評価結果について検証するため、以下の検討を実施する。
 - ①佐藤ほか(2013)の報告時点以降に得られた、GL-6mからGL-41mまでの室内試験結果を用い、 GL-41mまで非線形性を考慮した基盤地震動(水平方向)を評価。
 - ②不確かさを考慮した基盤地震動の評価として、GL-6mまで非線形、GL-6m以深は減衰定数3%として 基盤地震動(水平方向)を評価。
 - ③佐藤ほか(2013)の報告時点以降に得られた、PS検層の再測定結果から、地盤モデルを変更して 基盤地震動(鉛直方向)を評価(解析方法は佐藤ほか(2013)と同様)。
 - ④HKD020(港町)観測点における地下水位の状況を踏まえ、GL-6mまではポアソン比一定、GL-6m以 深は体積弾性率一定として基盤地震動(鉛直方向)を評価。

RGSリサイクル燃料貯蔵

審査会合(H30.9.14) 資料2-4-2 p193 再掲

3.震源を特定せず策定する地震動/3.2 2004年北海道留萌支庁南部地震 ①GL-41mまで非線形性を考慮した基盤地震動評価(1)

■ GL-6mからGL-41mまでの5箇所において追加の室内試験が実施された。



追加の室内試験の実施位置

RGSリサイクル燃料貯蔵

審査会合(H30.9.14)

資料2-4-2 p194 再掲

3.震源を特定せず策定する地震動/3.2 2004年北海道留萌支庁南部地震 ①GL-41mまで非線形性を考慮した基盤地震動評価(2)

■ 追加の室内試験により非線形特性が設定されている。



追加の室内試験による地盤の非線形特性

RGSリサイクル燃料貯蔵

審査会合(H30.9.14)

資料2-4-2 p195 再掲



■GL-6mからGL-41mについて、地盤の非線形特性と減衰定数を変動させて等価線形解析により基盤地震動が評価されている。



S波速度 Vs(m/s)	密度 <i>p</i> (1000kg/m ³)	層厚 H(m)	減衰定数h (初期值)	非線形特性	
200	1.9	0.5	0.02	砂	
200	2.0	0.5	0.03	課混じり砂	
200	2.0	1	0.02	健1	
290	2.0	1	0.01	鐰2	
290	2.0	1	0.01	風化砂岩1	
370	2.0	1	0.01	風化砂岩2	
400	2.0	1	0.02	砂岩1	
473	2.0	1	0.02	砂岩1	
549	2.0	3	0.02	砂岩1	
549	2.0	2	0.01	泥岩1	
549	2.0	1	0.03	礫岩	
549	2.0	0.5	0.01	泥岩1	
549	2.0	2.5	0.01	砂岩2	
604	2.06	7	0.01	砂岩2	
653	2.06	18	0.015	泥岩2	
938	2.13	17	0.01	-	

等価線形解析に用いる地盤モデル

第302回原子力発電所の新規制基準適合性に係る審査会合 資料2-1より抜粋

3.震源を特定せず策定する地震動/3.2 2004年北海道留萌支庁南部地震 ①GL-41mまで非線形性を考慮した基盤地震動評価(4)

■ 地表観測記録を入力として、GL-41mまで非線形性を考慮した等価線形解析から、GL-41m(Vs=938m/s)における 基盤地震動が評価されている。



等価線形解析の条件

- ✓ 有効ひずみγ_{eff} = 0.65 γ_{max}
- ✓ 収束判定値(前のモデルとの差異):1%以内
- ✓ 最大繰り返し計算回数:30回

RGSリサイクル燃料貯蔵

審査会合(H30.9.14)

資料2-4-2 p197 再掲



■ GL-41mまで非線形性を考慮した基盤地震動の最大加速度は、561Galとなっており、佐藤ほか(2013)による 基盤地震動(585Gal)と比較してやや小さく評価された。



1
Period(sec)
基盤地震動と地表観測記録の加速度フーリエスベクトルの比較
第302回原子力発電所の新規制基準適合性に係る審査会合 資料2-1より抜粋

 $\alpha = 0.65$

Obs.(GL)

Cal.(GL-41m)

RGSリサイクル燃料貯蔵

審査会合(H30.9.14)

資料2-4-2 p198 再掲



■ GL-41mまで非線形性を考慮した基盤地震動の応答スペクトルは、佐藤ほか(2013)による応答スペクトルとほぼ同程度と なっている。



擬似速度応答スペクトルの比較



収束物性値.最大加速度及び最大ひずみの深さ分布

第302回原子力発電所の新規制基準適合性に係る審査会合 資料2-1より抜粋

3.震源を特定せず策定する地震動/3.2 2004年北海道留萌支庁南部地震 ①GL-41mまで非線形性を考慮した基盤地震動評価(8)

- GL-41mまで非線形性を考慮した基盤地震動評価に用いた収束物性値による伝達関数は、佐藤ほか(2013)の物性値による伝達関数と比較して、深部の減衰定数が1%から5%程度になったことにより、10Hzより高振動数側で小さくなっている。
- ■本震時のH/Vスペクトルと伝達関数の比較では、今回の伝達関数は高振動数での落ち込みが大きく、佐藤ほか(2013)の 伝達関数の方が本震時のH/Vスペクトルの特徴をよく再現している。



収束物性値による伝達関数とH/Vスペクトルの比較

RGSリサイクル燃料貯蔵

審査会合(H30.9.14)

資料2-4-2 p201 再掲

3.震源を特定せず策定する地震動/3.2 2004年北海道留萌支庁南部地震 ①GL-41mまで非線形性を考慮した基盤地震動評価(9) まとめ

- ■北海道留萌支庁南部地震におけるHKD020観測点の観測記録について、追加の室内試験結果を用いてGL-41mまで 非線形性を考慮した基盤地震動が評価された。
- 基盤地震動の最大加速度は、561Galとなっており、佐藤ほか(2013)による基盤地震動(585Gal)と比較してやや小さく 評価された。また、基盤地震動の応答スペクトルは、佐藤ほか(2013)による応答スペクトルとほぼ同程度となっている。
- GL-41mまで非線形性を考慮した基盤地震動評価に用いた収束物性値による伝達関数は、佐藤ほか(2013)の物性値 による伝達関数と比較して、高振動数側で小さくなっており、本震時のH/Vスペクトルと伝達関数の比較では、佐藤ほか (2013)の伝達関数の方が本震時のH/Vスペクトルの特徴をよく再現しているものと考えられる。

RGSリサイクル燃料貯蔵



RFSリサイクル燃料貯蔵 審査会合(H30.9.14) 資料2-4-2 p203 再掲

■ 佐藤ほか(2013)の地盤モデルを基に、GL-6mまで非線形、GL-6m以深を減衰定数3%として基盤地震動を評価し、 佐藤ほか(2013)における評価結果と比較している。

S波速度 Vs(m/s)	密度の (1000kg/m ¹)	層厚 H(m)	減衰定数h (初期值)	非線形特性	
200	1.9	0.5	0.02	砂	-
200	2.0	0.5	0.03	確混じり砂	
200	2.0	1	0.02	碶1	
290	2.0	1	0.01	碶2	1
290	2.0	1	0.01	風化砂岩1	1
370	2.0	1	0.01	風化砂岩2	1
400	2.0	1	0.01	風化砂岩2	
473	2.0	1	0.03		
549	2.0	3	0.03	-	
549	2.0	2	0.03	-	1
549	2.0	1	0.03	-	
549	2.0	0.5	0.03	-	_ 減衰定数3%とし
549	2.0	2.5	0.03		て評価する。
604	2.06	7	0.03	-	
653	2.06	18	0.03	-	
938	2.13	17	0.03		

等価線形解析に用いる地盤モデル

第302回原子力発電所の新規制基準適合性に係る審査会合 資料2-1より抜粋



■ 佐藤ほか(2013)の地盤モデルをもとに、GL-6m以深を減衰定数3%として基盤地震動を評価した結果、最大加速度は 609Galとなり、佐藤ほか(2013)による基盤地震動(585Gal)と比較してやや大きく評価された。また、応答スペクトルは、 佐藤ほか(2013)による応答スペクトルとほぼ同程度となっている。



RGSリサイクル燃料貯蔵

審査会合(H30.9.14)

資料2-4-2 p204 再掲



■ 収束物性値による伝達関数は、佐藤ほか(2013)の物性値による伝達関数と同様に、本震時のH/Vスペクトルの特徴をよく再現していると考えられる。



収束物性値による伝達関数とH/Vスペクトルの比較

第302回原子力発電所の新規制基準適合性に係る審査会合 資料2-1より抜粋

RGSリサイクル燃料貯蔵

審査会合(H30.9.14)

資料2-4-2 p205 再掲

3.震源を特定せず策定する地震動/3.2 2004年北海道留萌支庁南部地震 ②減衰定数の不確かさを考慮した基盤地震動評価(4)まとめ

- ■北海道留萌支庁南部地震におけるHKD020観測点の観測記録について、佐藤ほか(2013)の地盤モデルを もとに、GL-6mまで非線形、GL-6m以深を減衰定数3%として基盤地震動が評価された。
- ■GL-6m以深を減衰定数3%として基盤地震動を評価した結果、最大加速度は609Galとなり、佐藤ほか (2013)による基盤地震動(585Gal)と比較してやや大きく評価された。また、応答スペクトルは、佐藤ほか (2013)による応答スペクトルとほぼ同程度となっている。
- 収束物性値による伝達関数は、佐藤ほか(2013)の物性値による伝達関数と同様に、本震時のH/Vスペクト ルの特徴をよく再現しているものと考えられる。

RGSリサイクル燃料貯蔵

3.震源を特定せず策定する地震動/3.2 2004年北海道留萌支庁南部地震 ③鉛直方向の基盤地震動の再評価(1)

- 佐藤ほか(2013)において、付録として事例紹介していた鉛直方向の基盤地震動の評価結果は、物理探査学会(2013.10) 時点でのモデルに基づいていたが、表層部分のPS検層結果について笹谷ほか(2008)の位相速度と差異がみられたこと から、最表層に重点をおいた再測定が物理探査学会発表後に実施されている。
- 再測定の結果、表層の6m以浅のP波速度は、佐藤ほか(2013)において鉛直方向の基盤地震動を評価した時のモデルとは異なっていたため、P波速度を再設定した地盤モデルを用いた基盤地震動が再評価された。

※S波速度は、再測定の結果、佐藤ほか(2013)における地盤モデルとほぼ同様のため変更していない。



RGSリサイクル燃料貯蔵

審査会合(H30.9.14)

資料2-4-2 p207 再掲

3.震源を特定せず策定する地震動/3.2 2004年北海道留萌支庁南部地震 ③鉛直方向の基盤地震動の再評価(2)

■ 再測定結果を用いて体積弾性率一定として基盤地震動を評価した結果、最大加速度は306Galであり、従来の評価結果 (296Gal)と比較してやや大きく評価された。



RGSリサイクル燃料貯蔵

審査会合(H30.9.14)

資料2-4-2 p208 再掲

3.震源を特定せず策定する地震動/3.2 2004年北海道留萌支庁南部地震 ③鉛直方向の基盤地震動の再評価(3)まとめ

R 「 家 す 会 合 (H30.9.14)

│ 番査会合(H30.9.14) │ 資料2-4-2 p209 再掲

■ HKD020観測点のP波速度モデルは、笹谷ほか(2008)の位相速度と差異がみられたことから、最表層に重点をおいて 再測定され、その結果を踏まえて再設定された。

■ 再設定結果を用いて体積弾性率一定として基盤地震動を評価した結果、最大加速度は306Galであり、従来の評価結果(296Gal)と比較してやや大きい評価となった。



- 佐藤ほか(2013)および表層地盤のPS検層の再測定結果を踏まえた鉛直方向の基盤地震動評価は、体積弾性率一定として評価しているが、地下水位の状況を踏まえ、GL-6mまでポアソン比一定、GL-6m以深を体積弾性率一定とした場合の鉛直方向の基盤地震動が評価された。
- ■体積弾性率一定とした場合と比較して、ポアソン比一定とした場合、S波速度の低下に伴ってP波速度も低下するため、最大加速度は262Galと小さくなっている。

■ポアソン比一定とした場合、最大加速度は262Galとなり、体積弾性率一定と仮定した結果(306Gal)は保守的な結果である。



3.震源を特定せず策定する地震動/3.2 2004年北海道留萌支庁南部地震 ④GL-6mまでポアソン比一定とした鉛直方向の基盤地震動の評価(2) まとめ

- 地下水位の状況を踏まえ、GL-6mまでポアソン比一定、GL-6m以深を体積弾性率一定とした場合 の鉛直方向の基盤地震動を評価している。
- GL-41mの基盤地震動を評価した結果、その最大加速度は262Galとなり、体積弾性率一定と仮定した結果の最大加速度値306Galは保守的な結果となっている。

RGSリサイクル燃料貯蔵

3.震源を特定せず策定する地震動/3.2 2004年北海道留萌支庁南部地震まとめ

- 北海道留萌支庁南部地震における佐藤ほか(2013)によるHKD020(港町)観測点の基盤地震動評価をもとに以下の①~④ の検討が行われた。
 - ① GL-41mまで非線形性を考慮した基盤地震動評価(水平方向)
 - ② GL-6mからGL-41mまで減衰定数を3%とした基盤地震動評価(水平方向)
 - ③ 再測定されたPS検層結果を踏まえた基盤地震動評価(鉛直方向)
 - ④ 地下水位の状況を踏まえGL-6mまでポアソン比一定とした基盤地震動評価(鉛直方向)
- 上記の①~④の検討結果によると、HKD020港町の基盤地震動は、水平方向については②のケース(609Gal)が、鉛直方向については③のケース(306Gal)が最も大きい。
- 佐藤ほか(2013)によるHKD020(港町)観測点の基盤地震動は、地表観測記録に基づきGL-41mのVs=938m/sの基盤層 において評価されており、敷地の解放基盤表面におけるVs=910m/sと同等のS波速度である。

▶ 2004年北海道留萌支庁南部地震の『震源を特定せず策定する地震動』に考慮する基盤地震動として、水平方向については最大加速度609Gal、鉛直方向については最大加速度306Galの基盤地震動を採用する。

標高		層厚	ρ	Vs	Vp	Qs			Qp			
NO. 1	(m)	(m)	(t/m ³)	(m/s)	(m/s)	Qo	n	Qi	Qo	n	Qi	
	-218											T.P218m
1	-300	82	2.0	910	2197	6.27	0.87	-	3.81	0.63	_	解放基盤表面
2	-480	180	2.1	990	2510	13	0.50	52	5.3	1.00	82	(Vs=910m/s)
3	-1700	1220	2.2	1450	2820	24	0.50	84	Q 1	0.33	96	1 - 1 + 1
4		~	2.6	3150	5660	24	0.50	04	0.1	0.33	80	$\overline{Q(f)} = \overline{Q_0 \cdot f^n} + \overline{Qi}$

地下構造モデルの策定で説明した敷地の地盤モデル

RGSリサイクル燃料貯蔵

審査会合(H30.9.14)

資料2-4-2 p212 再掲

審査会合(R2.2.14)

資料2-4-2 p213 再掲

1. 地下構造モデルの策定

- 1.1 地質調査結果に基づく地下構造
- 1.2 地震観測記録の分析
- 1.3 地下構造モデルの設定
- 2. 敷地ごとに震源を特定して策定する地震動
 - 2.1 プレート間地震
 - 2.2 海洋プレート間地震
 - 2.3 内陸地殻内地震
- 3. 震源を特定せず策定する地震動
 - 3.1 Mw6.5以上の2地震
 - 3.2 2004年北海道留萌支庁南部地震
- 4. 日本海溝沿いの地震活動の長期評価(地震調査委員会(2019))の地震動評価内容への影響

RGSリサイクル燃料貯蔵

4.日本海溝沿いの地震活動の長期評価(地震調査委員会(2019))の地震動評価内容への影響 ①地震調査委員会(2019)の変更点 資料2-4-2 p214 再掲

審査会合(R2.2.14)

敷地における地震動評価のうち、プレート間地震、海洋プレート内地震については、「地震調査研究推進本部地震調査委員会 (2012):三陸沖から房総沖に掛けての地震活動の長期評価(第二版)(以下、「地震調査委員会(2012)という。)に基づいた 評価を行ってきたところ、平成31年2月26日に公表された、「地震調査研究推進本部地震調査委員会(2019):日本海溝沿いの 地震活動の長期評価」(以下、「地震調査委員会(2019)」という。)において内容の見直しが行われた。その内容は以下のとお りである。

- 地震調査委員会(2012)における陸寄りの各領域を海溝寄りの沖合までの領域として見直し。
- 地震調査委員会(2012)において宮城県沖および三陸沖南部海溝寄りの二つの領域としていた領域を一つの領域に見直し。
- ●茨城県沖と房総沖の境界位置を見直し。
- 各領域について、西側境界(陸側の境界)の位置を太平洋プレート上面深さ60kmの等深線位置に見直し。



地震調査委員会(2012)における領域区分※



地震調査委員会(2019)における領域区分※

※ 地震調査委員会より転載


※ 地震調査委員会(2019)より抜粋・一部加筆

RGSリサイクル燃料貯蔵

RGSリサイクル燃料貯蔵

4.日本海溝沿いの地震活動の長期評価(地震調査委員会(2019))の地震動評価内容への影響 ③プレート間地震の地震規模の比較

審査会合(R2.2.14)

資料2-4-2 p216 再掲

① 地震調査委員会(2019)で考慮する地震規模
地震調査委員会(2019)では、日本海溝沿いの地震と
して、右表の地震が考慮されている。
超巨大地震(東北地方太平洋沖型)の震源域につい
ては、最新の活動である東北地方太平洋沖地震の知見
から、宮城県沖を必ず含み、隣接する領域(岩手県沖南
部または福島県沖)の少なくとも一方にまたがり、場合
によっては茨城県沖まで破壊が及ぶと評価されている。
② 敷地の地震動評価で考慮する地震規模等
敷地のプレート間地震の評価は以下の通りである。

- ・地震調査委員会(2019)の①の地震に相当するものとして、検討用地震(2011年東北地方太平洋沖地震を踏まえた地震(Mw9.0))を考慮。
- ◆ 地震動評価のモデルにおけるSMGA位置や短周期レベルについては、敷地への影響を考慮して保守的な設定としている。
- ・地震調査委員会(2019)の②および③の地震の規模
 は、検討用地震の規模を下回る。

③ 地震調査委員会(2019)と検討用地震の比較 以上の比較から、地震調査委員会(2019)において考 慮する地震による敷地への影響は、検討用地震による 敷地への影響を下回ると評価した。

	地震名	発生領域	地震規模	
	①超巨大地震 (東北地方太平洋沖型)	超巨大地震		
地震調査委員会 (2019)	②プレート間巨大地震	青森県東方沖 及び岩手県沖北部	M7.9 程度	
	③ひとまわり小さい プレート間地震	青森県東方沖 及び岩手県沖北部	M7.0~7.5程度	
検討用地震	2011年東北地方太平洋 沖地震を踏まえた地震 (Mw9.0)	敷地全面を含む複 数領域(三陸沖北 部~宮城県沖) [※]	Mw9.0	

プレート間地震の地震規模

※ 地震調査委員会(2019)との対比として選定





無断複製・転載禁止 リサイクル燃料貯蔵株式会社

4.日本海溝沿いの地震活動の長期評価(地震調査委員会(2019))の地震動評価内容への影響 ④沈み込んだ海洋プレート内地震の地震規模の比較

審査会合(R2.2.14) 資料2-4-2 p217 再掲

① 地震調査委員会(2019)で考慮する地震規模 地震調査委員会(2019)では、沈み込んだプレート内の 地震の地震規模として、M7.0~7.5程度の値が示されて いる。

敷地の地震動評価で考慮する地震規模等

敷地の沈み込んだ海洋プレート内地震の評価は以下 の通りである。

- 敷地における沈み込んだ海洋プレート内地震については、「二重深発地震上部の地震」(DC型)、「二重深発地震下部の地震」(DE型)、及び、「沖合の浅い地震」の敷地への影響を検討し、2011年4月7日宮城県沖の地震の知見を踏まえた「二重深発地震上部の地震」(M7.2)を検討用地震として選定している。
- 検討用地震は、基本モデルで断層面位置を敷地直近となるような位置に設定するとともに、地震規模の不確かさケースでは、断層面積が2倍以上となるような断層面を設定し、地震規模をM7.5としている。

③ 地震調査委員会(2019)と検討用地震の比較 敷地の地震動評価で考慮する地震規模は地震調査委 員会(2019)と同等であり、その断層面位置を敷地直近 に想定していることから、地震調査委員会(2019)におい て考慮する地震による敷地への影響は、検討用地震に よる敷地への影響を下回ると評価した。

敷地前面領域の地震規模 評価対象地震 発生領域 地震規模 青森県東方沖 地震調査委員会 沈み込んだ 及び岩手県沖北部 M7.0~7.5程度 プレート内の地震 (2019)~茨城県沖 二重深発地震上部の M7.2~7.5^{*} 検討用地震 敷地直近位置 地震 $(Mw7.1 \sim 7.4)$

※ 2011年4月7日宮城県沖の地震におけるMとMwの関係を基に設定



4.日本海溝沿いの地震活動の長期評価(地震調査委員会(2019))の地震動評価内容への影響 ⑤地震ハザード評価で考慮する地震規模の比較

審査会合(R2.2.14) 資料2-4-2 p218 再掲

地震調査委員会で考慮する地震規模

地震調査委員会(2012)及び地震調査委員会(2019)では、特定震源および領域震源に相当する領域にそれぞれ下表の様 な地震規模が考慮されている。

② 敷地の地震ハザード評価で考慮する地震規模

敷地の地震ハザード評価においては、それぞれ対応する領域に下表の様な地震規模を考慮している。

③ 地震調査委員会(2019)と敷地の地震ハザード評価で考慮する地震規模の比較

以上の比較から、敷地の地震ハザード評価で考慮する地震規模は、地震調査委員会(2019)で考慮する地震規模と同等も しくは上回る規模を考慮していることから、地震調査委員会(2019)の知見を踏まえても、敷地の地震ハザード評価は過小評 価とはならないと評価した。

上会业委		3% LL AT LL	地震規模			
			地震調査委員会 (2012)	地震調査委員会 (2019)	敷地の地震ハザード評価	
特定	①超巨大地震 (東北地方太平洋沖型)	岩手県沖南部 ~茨城県沖	M8.4~9.0	M9.0程度	Mw9.0	
震源	②プレート間巨大地震	青森県東方沖 及び岩手県沖北部	M8.0前後	M7.9程度	Mw8.3	
領城	 ③ひとまわり小さい プレート間地震 	青森県東方沖 及び岩手県沖北部	M7.1~7.6	M7.0~7.5程度	M7.9 [%]	
· 」 に に に に に に の に の の に の の の の の の の の	④沈み込んだ プレート内の地震	青森県東方沖 及び岩手県沖北部 ~茨城県沖	M7.0~7.4	M7.0~7.5程度	M8.2 [%]	

地震ハザード評価で考慮する地震規模の比較

※ 敷地前面の震源領域において考慮している最大地震規模を記載。

活断層

プレート間 地震

4.日本海溝沿いの地震活動の長期評価(地震調査委員会(2019))の地震動評価内容への影響 ⑥地震ハザード評価で考慮する地震発生頻度の比較 審査会合(R2.2.14) 資料2-4-2 p219 再掲

- 地震調査委員会で各領域に考慮する地震発生間隔 地震調査委員会(2012)および地震調査委員会(2019)で考慮する地震の発生間隔は下表のとおりである。

 敷地の地震ハザード評価で考慮する地震発生間隔
 敷地の地震ハザード評価で考慮する地震の発生間隔は下表のとおりである。 ③ 地震調査委員会(2019)と敷地の地震ハザード評価の比較 比較の結果、敷地の地震ハザード評価は過小評価とはならないと評価した。 ◆ 震源①及び②の発生間隔は、地震調査委員会(2019)の発生間隔と同等である。 ◆ 震源③及び④の発生間隔は、地震調査委員会(2019)では領域ごとに発生間隔が設定されているのに対し、敷地の地震ハザー ド評価では領域全体の地震発生間隔をグーテンベルク・リヒター則(以下G-R則と呼ぶ)を参照して設定している。※
 - ※ 地震調査委員会(2019)では、領域ごとの活動性の違いを考慮せず、東北地方太平洋沖地震発生以前のM7.0以上の地震の 発生数に基づき発生間隔を設定している。

	ᇖᇿᄶᇉ	発生間隔				 	
地震名	発生領域	地震調査委員会 (2012)	地震調査委員会 (2019)	敷地の 地震ハザード評価	1.0E-02 服	2	領域震源(海洋プレート内) 領域震源(海洋プレート内)
①超巨大地震 (東北地方太平沖型)	岩手県沖南部 ~茨城県沖	600年程度	約550年~600年	約600年	慶 1.0E-03 时	-03	
②プレート間巨大地震	青森県東方沖 及び岩手県沖北部	97.0年	97.0年	97.0年	1.0E-04		
③ひとまわり小さい プレート間地震	青森県東方沖 及び岩手県沖北部	14.1年に1回程度	8.8年に1回	領域震源として、各	1.0E-05	, ' <i>`</i> ,	
④沈み込んだ プレート内の地震	青森県東方沖 及び岩手県沖北部 ~茨城県沖	不明	22.0~29.4年に1回 (領域全体の値)	^{限域の地层活動に} 基づくG-R則に基づ き算定 [※]	^{1.0E-06} <u>地震</u>) 500 最大 ハザー	<u>1000</u> 15002000 加速度(cm/s ²)
	 地震名 ①超巨大地震 (東北地方太平沖型) ②プレート間巨大地震 ③ひとまわり小さい プレート間地震 ④沈み込んだ プレート内の地震 	地震名発生領域①超巨大地震 (東北地方太平沖型)岩手県沖南部 ~茨城県沖②プレート間巨大地震青森県東方沖 及び岩手県沖北部③ひとまわり小さい プレート間地震青森県東方沖 及び岩手県沖北部④沈み込んだ プレート内の地震青森県東方沖 入び岩手県沖北部 ~茨城県沖	地震名発生領域地震調査委員会 (2012)①超巨大地震 (東北地方太平沖型)岩手県沖南部 ~茨城県沖600年程度②プレート間巨大地震青森県東方沖 及び岩手県沖北部97.0年③ひとまわり小さい プレート間地震青森県東方沖 及び岩手県沖北部14.1年に1回程度④沈み込んだ プレート内の地震青森県東方沖 次城県沖不明	地震名発生領域発生間隔地震調査委員会 (2012)地震調査委員会 (2019)①超巨大地震 (東北地方太平沖型)岩手県沖南部 ~茨城県沖600年程度約550年~600年②プレート間巨大地震 プレート間巨大地震青森県東方沖 及び岩手県沖北部97.0年97.0年③ひとまわり小さい プレート間地震青森県東方沖 及び岩手県沖北部14.1年に1回程度8.8年に1回④沈み込んだ プレート内の地震青森県東方沖 及び岩手県沖北部 ~茨城県沖不明22.0~29.4年に1回 (領域全体の値)	地震名発生領域発生領域発生間隔地震調査委員会 (2012)地震調査委員会 (2019)敷地の 地震ハザード評価①超巨大地震 (東北地方太平沖型)岩手県沖南部 ~茨城県沖600年程度約550年~600年約600年②プレート間巨大地震 プレート間巨大地震青森県東方沖 及び岩手県沖北部97.0年97.0年97.0年③ひとまわり小さい プレート間地震青森県東方沖 及び岩手県沖北部14.1年に1回程度8.8年に1回 領域震源として、各 領域の地震活動に 基づくG-R則に基づ き算定**	地震名 発生領域 発生領域 発生領域 地震調査委員会 (2012) 地震調査委員会 (2019) 敷地の 地震ハザード評価 106-03 ①超巨大地震 (東北地方太平沖型) 岩手県沖南部 ~茨城県沖 600年程度 約550年~600年 約600年 106-03 ②プレート間巨大地震 (フレート間巨大地震) 青森県東方沖 及び岩手県沖北部 97.0年 97.0年 97.0年 97.0年 106-03 ③ひとまわり小さい プレート間地震 青森県東方沖 及び岩手県沖北部 14.1年に1回程度 8.8年に1回 (領域全体の値) 領域震源として、各 領域の地震活動に 古づくG-R則に基づ き算定※ 106-03	地震名発生領域発生領域発生間隔1超巨大地震 (東北地方太平沖型)岩手県沖南部 ~茨城県沖他震調査委員会 (2012)敷地の 地震ハザード評価①超巨大地震 (東北地方太平沖型)岩手県沖南部 ~茨城県沖600年程度約550年~600年約600年②プレート間巨大地震 プレート間地震青森県東方沖 及び岩手県沖北部97.0年97.0年97.0年③ひとまわり小さい プレート間地震青森県東方沖 及び岩手県沖北部14.1年に1回程度8.8年に1回 (領域全体の値)領域震源として、各 (領域の地震活動に 基づくG-R則に基づ き算定**10000

地震ハザード評価で老庸する地震発生間隔の比較

※ 設定方法については参考資料参照

1.0E+00

各震源の寄与度

4.日本海溝沿いの地震活動の長期評価(地震調査委員会(2019))の地震動評価内容への影響 (参考)敷地における地震発生頻度の考え方

審査会合(R2.2.14) 資料2-4-2 p220 再掲

敷地の地震ハザード評価では、領域震源ごとの地震規模と発生数より、G-R則に基づいた発生頻度の算定を行っている。 その考え方は以下の通りである。

評価の考え方

各領域の中~大地震のデータを収集し、その規模と発生頻度の関係からG-R則に基づき評価に用いる地震活動モデルを 設定する。

② 評価に用いるデータ

- ◆ 地震調査委員会(2019)が地震発生頻度の算定に用いた記録の期間(1923年~2011年東北地方太平洋沖地震以前)に 発生したM5以上の地震。
- ◆ 宇津カタログに記載のある1885年以降のM6以上の地震。
- ③ 評価結果の例

敷地前面領域における評価結果の例を以下に示す。





4.日本海溝沿いの地震活動の長期評価(地震調査委員会(2019))の地震動評価内容への影響 (参考)地震調査委員会(2019)と敷地の地震ハザード評価における地震発生頻度の比較

審査会合(R2.2.14) 資料2-4-2 p221 再掲

地震調査委員会(2019)と敷地の地震ハザード評価における地震発生頻度の比較を行った結果、両者は整合しており、 地震調査委員会(2019)を踏まえても、敷地の地震ハザード評価に影響はないと考えられる。

<u>地震調査委員会(2019)が</u> 発生頻度の根拠としている地震

発生様式	発生年月日	М
	様式 <u>発生年月日</u> <u>1928.5.27</u> <u>1931.3.9</u> <u>1935.10.18</u> <u>1943.6.13</u> <u>1945.2.10</u> <u>1960.3.21</u> <u>1971.8.2</u> <u>1989.11.2</u> <u>1995.1.7</u> <u>1937.7.27</u> <u>1938.11.6</u> <u>1909.5.12</u>	7.0
	1931.3.9	7.2
	1935.10.18	7.1
	1943.6.13	7.1
—~°ı. ⊾₽⊟	1945.2.10	7.1
ノレート间	1960.3.21	7.2
	1971.8.2	7.0
	1989.11.2	7.1
	1994.12.28	7.6
	1995.1.7	7.2
	1937.7.27	7.1
–ூட டக	1938.11.6	7.4
ノレーrM	1968.5.16	7.5
	2003.5.26	7.1



※ 地震調査委員会(2019)に基づく発生頻度算出に用いる期間は、1923年~2011年の88年間としている。な お、地震調査委員会(2019)に考慮されている「沈み込む海洋プレート内地震」については面積補正を行っ ている。

地震調査委員会(2019)と敷地の地震ハザード評価における地震発生頻度の比較

R「Sリサイクル燃料貯蔵

参考文献(1)

- 1. 地下構造モデルの策定
- ・ 気象庁(1951~2015):地震月報, 地震・火山月報(カタログ編), 地震年報ほか
- 独立行政法人 防災科学技術研究所:広帯域地震観測網 F-net
- 永井理子, 菊地正幸, 山中佳子(2001):三陸沖における再来大地震の震源過程の比較研究-1968年十勝沖地震と1994年三陸はるか沖地震の比較-, 地震第2輯, 第54巻
- ・ 地震調査研究推進本部 地震調査委員会(2004a):三陸沖北部の地震を想定した強震動評価について
- ・藤江剛(1999):屈折および反射波を用いた走時インバージョンの開発と三陸沖プレート境界の地殻構造への適用.東京大学博士論文
- Gou Fujie, Aki Ito, Shuichi Kodaira, Narumi Takahashi, Yoshiyuki Kaneda (2006) : Confirming sharp bending of the Pacific plate in the northern Japan trench subduction zone by applying a traveltime mapping method. Physics of the Earth and Planetary Interiors, 157, 1, p. 72-85
- ・ 東京大学地震研究所(2002):海底構造探査によるアスペリテイ分布の解明:P波とS波反射面のマッピング地震予知連絡会の会報第67巻11-8
- ・ 三浦誠一・高橋成美・仲西理子・小平秀一・金田義行(2001):日本海溝前弧域(宮城沖)における地震学的探査-KY9905航海-,JAMSTEC深海研究,第18号,145-156.
- Ludwig,W.J., J. E. Nafe, and C. L. Drake (1970) :Seismic refraction, in the Sea Vol.4, part 1, Wiley-Interscience, New York.
- 高橋成実,三浦誠一,鶴哲郎,小平秀一,仲西理子,金田義行,朴進午,阿部信太郎,西野実,日野亮太,"東北日本弧前弧域の地震波速度構造",地球惑星関連学会合同大会(2000b).
- 2. 敷地ごとに震源を特定して策定する地震動
- Igarashi, T., Matsuzawa, T., Umino, N. and Hasegawa, A. (2001) : Spatial distribution of focal mechanisms for interplate and intraplate earthquakes associated with the subducting Pacific plate beneath the northeastern Japan arc : A triple-planed deep seismic zone. J. Geophys. Res., 106, 2177-2191
- 防災科学技術研究所 地震ハザードステーションJ-SHIS:<u>http://www.j-shis.bosai.go.jp/</u>.
- 科学技術振興費 主要5分野の研究開発委託事業 新世紀重点研究創世プラン ~リサーチ・レボリューション2002~(2008):「東南海・南海地震 等海溝型地震に関する調査研究(東南海・南海地震)(日本海溝・千島海溝周辺の海溝型地震)平成19年度 成果報告書」
- 地震調査研究推進本部 地震調査委員会(2004b):千島海溝沿いの地震活動の長期評価(第二版)について
- ・ 佐藤良輔(1989):日本の地震断層パラメータ・ハンド.ブック, 鹿島出版会
- Strasser, F. O., M. C. Arango, and J. J. Bommer, Scaling of the Source Dimensions of Interface and Intraslab Subduction-zone Earthquakes with Moment Magnitude, Seismological Research Letters, Vol.81, No. 6, 941–950.
- 田島礼子,秋元康広,司宏俊,入倉孝次郎(2013):内陸地殻内および沈み込みプレート境界で発生する巨大地震の震源パラメータに関するスケーリング則の比較研究内陸地殻内および沈み込みプレート境界で発生する巨大地震の震源パラメータに関するスケーリング則の比較研究,地震第2 輯,第66巻,31-45

参考文献(2)

- 諸井孝文, 広谷 浄, 石川和也, 水谷浩之, 引間和人, 川里 健, 生玉真也, 釜田正毅(2013):標準的な強震動レシピに基づく東北地方太平洋沖巨 大地震の強震動の再現, 日本地震工学会第10回年次大会概要集
- Kurahashi, S. and Irikura, K. (2013): Short-period source model of the 2011 Mw9.0 Off the Pacific coast of Tohoku earthquake. Bulletin of Seismological Society of America, 103 (2B), 1373-1393.
- Asano, K. and T. Iwata (2012), Source model for strong ground motion generation in the frequency range 0.1–10 Hz during the 2011 Tohoku earthquake, Earth Planets Space, 64, 1111–1123
- 佐藤智美(2012):経験的グリーン関数法に基づく2011年東北地方太平洋沖地震の震源モデループレート境界地震の短周期レベルに着目してー, 2日本建築学会構造系論文集,第77巻,第675号,695-704
- ・ 川辺秀憲, 釜江克宏(2013):2011年東北地方太平洋沖地震の特性化震源モデルの構築, 日本地震学会秋季大会予稿集, B22-04
- Global Centroid Moment Tensor Project, Global CMT Web Page, <u>http://www.globalcmt.org/</u>
- Kosuga, M., T. Sato, A. Hasegawa, T. Matsuzawa, S. Suzuki, and Y. Motoya(1996): Spatial distribution of intermediate-depth earthquakes with horizontal or vertical nodal planes beneath northeastern Japan, Physics of the Earth and Planetary Interiors, 93.
- Kita, S., T. Okada, A. Hasegawa, J. Nakajima and T. Matsuzawa(2010): Existence of interplane earthquakes and neutral stress boundary between the upper and lower planes of the double seismic zone beneath Tohoku and Hokkaido, northeastern Japan, Tectonophysics
- 海野徳仁、長谷川昭、高木章雄、鈴木貞臣、本谷義信、亀谷悟、田中和夫、澤田義博(1984):北海道および東北地方における稍深発地震の発震 機構—広域の験震データの併合処理—地震第2輯第37巻 523-538
- Seno, T., and M. Yoshida(2004): Where and why do large shallow intraslab earthquakes occur? Phys Earth Planet. Inter. 141, 2004
- Noda, S., K.Yashiro, K.Takahashi, M.Takemura, S.Ohno, M.Tohdo and T.Watanabe (2002) : RESPONSE SPECTRA FOR DESIGN PURPOSE OF STIFF STRUCTURES ON ROCK SITES, OECD-NEA Workshop on the Relations between Seismological Data and Seismic Engineering Analysis, Oct.16–18, Istanbul
- 気象庁(2012):気象庁技術報告第133号平成23年(2011年)東北地方太平洋沖地震調査報告 <http://www.jma.go.jp/jma/kishou/books/gizyutu_133.html>
- Nakajima, J., Hasegawa, A. and Kita, S. (2011): Seismic evidence for reactivation of a buried hydrated fault in the Pacific slab by the 2011 M9.0 Tohoku earthquake Geophys. Res. Lett., Vol.38, L00G06, doi:10.1029/2011GL048432
- Ohta, Y., Miura, S., Ohzono, M., Kita, S., Iinuma, T., Demachi, T., Tachibana, K., Nakayama, T., Hirahara, S., Suzuki, S., Sato, T., Uchida, N., Hasegawa, A. and Umino N.(2011) : Large intraslab earthquake (2011 April 7 M7.1) after the 2011 off the Pacific coast of Tohoku earthquake (M9.0): Coseismic fault model based on the dense GPS network data, Earth, Planets and Space, Vol.63, pp. 1207–1211

• 地震調査研究推進本部 地震調査委員会(2014):全国地震動予測地図2014年版 ~全国の地震動ハザードを概観して~

無断複製・転載禁止 リサイクル燃料貯蔵株式会社

参考文献(3)

- ・ 地震調査研究推進本部 地震調査委員会(2013):今後の地震動ハザード評価に関する検討~2013年における検討結果~
- ・ 地震調査研究推進本部 地震調査委員会(2017):震源断層を特定した地震の強震動予測手法(「レシピ」)
- 佐藤智美、巽誉樹(2002):全国の強震記録に基づく内陸地震と海溝性地震の震源・伝播・サイト特性,日本建築学会構造系論文集,第556号, pp.15-24
- Geller, R.J. (1976) : Scaling Relations for Earthquake Source Parametersand Magnitudes, Bull. Seismo. Soc. Am., Vol. 66
- 浅野公之, 岩田知孝, 入倉孝次郎(2004):2003年5月26日に宮城県沖で発生したスラブ内地震の震源モデルと強震動シミュレーション, 地震第2輯, 第57巻
- 原田怜、釜江克宏(2011):2011年4月7日宮城県沖のスラブ内地震の震源のモデル化<http://www.rri.kyoto-.ac.jp/jishin/eq/tohoku2/20110407miyagioki_slab.pdf>
- ・ 笹谷努, 森川信之, 前田宜浩(2006):スラブ内地震の震源特性, 北海道大学地球物理学研究報告, Vol.69, pp.123-134
- 伊藤潔(2002):「地殻内地震発生層」,月刊地球, 号外 No.38,pp.114-121.
- 入倉孝次郎,三宅弘恵(2001):シナリオ地震の強震動予測,地学雑誌,110(6),849-875
- ・ 木下繁夫,大竹政和(2000): 強震動の基礎, < http://www.kyoshin.bosai.go.jp/kyoshin/gk/publication/>
- 独立行政法人 原子力安全基盤機構(2004):地震記録データベースSANDELのデータ整備と地震発生上下限層深さの評価に関する報告書(平成 15年度), JNES/SAE04-017, 平成16年8月
- ・ 吉井弘治,伊藤潔(2001):近畿地方北部の地震波速度構造と地震発生層,地球惑星科学連合学会2001年合同大会,Sz-P006
- ・ 廣瀬一聖,伊藤潔(2006):広角反射法および屈折法解析による近畿地方の地殻構造の推定,京都大学防災研究所年報,第49号B,307-321
- 原子力規制庁(2014):原子力施設等防災対策等委託費(原子力施設における断層等の活動性判定に係る評価手法の調査研究)報告書 平成25 年度
- ・ 長谷川昭,中島淳一,海野徳仁,三浦哲,諏訪謡子(2004):東北日本弧における地殻の変形と内陸地震の発生様式,地震,第2輯,第56巻,413-424
- C.H.Scholz(1988): The brittle-plastic transition and the depth of seismic faulting .Geol.Rundsch., 77, 319-328.
- ・ 堀修一郎・海野徳仁・河野俊夫・長谷川昭(2004):東北日本弧の地殻内S波反射面の分布,第2輯,第56巻,435-446.
- A Tanaka, Y Ishikawa (2005) : Crustal thermal regime inferred from magnetic anomaly data and its relationship to seismogenic layer thickness, The Japanese islands case study , Physics of the Earth and Planetary Interiors, Vol. 152, 257–266
- 大久保泰邦(1984):全国のキュリー点解析結果,地質ニュース,362-10,12-17
- Kanno T., A. Narita, N. Morikawa, H. Fujiwara and Y. Fukushima(2006): A New Attenuation Relation for Strong Ground Motion in Japan Based on Recorded Data, Bulletin of the Seismological Society of America, Vol.96, No.3,879–897
- Zhao, J. X., J. Zhang, A. Asano, Y. Ohno, T. Oouchi, T. Takahashi, H. Ogawa, K. Irikura, H.K. Thio, P. G. Somerville, Y. Fukushima and Y.Fukushima (2006): Attenuation Relations of Strong Ground Motion in Japan Using Site Classification Based on Predominant Period, Bull.Seism,Bulletin of the Seismological Society of America,Vol.96,No.3,898–913

参考文献(4)

内山泰生, 翠川三郎(2006): 震源深さの影響を考慮した工学的基盤における応答スペクトルの距離減衰式, 日本建築学会構造系論文集, 第606号

3. 震源を特定せず策定する地震動

- ・総理府地震調査研究推進本部地震調査委員会編(1999):日本の地震活動−被害地震から見た地域別の特徴く追補版>
- 気象庁(2008):「平成20年(2008年)岩手・宮城内陸地震」の特集
- ・ 国土地理院(2008): 平成20年(2008年) 岩手・宮城内陸地震に伴う地殻変動(第2報), http://www.gsi.go.jp/johosystem/johosystem60032.html
- ・ 産業技術総合研究所(2009):地質学的歪みと測地学的歪みの集中域と地震との関係, 地震予知連絡会会報,第81巻,98.
- 産業技術総合研究所 活断層データベース: https://gbank.gsj.jp/activefault/index_gmap.html
- ・ 鈴木康弘・渡辺満久・中田 高・小岩直人・杉戸信彦・熊原康博・廣内大助・澤 祥・中村優太・丸島直史・島崎邦彦(2008):2008年岩手・宮城内陸 地震に関わる活断層とその意義—一関市厳美町付近の調査速報—. 活断層研究,29,25-34.
- ・ 田力正好・池田安隆・野原壯(2009):河成段丘の高度分布から推定された,岩手・宮城内陸地震の震源断層,地震第2輯,第62巻,1-11.
- 池田安隆・今泉俊文・東郷正美・平川一臣・宮内崇裕・佐藤比呂志(編)(2002):第四紀逆断層アトラス,254p,東京大学出版会
- ・ 社団法人東北建設協会監修(2006):建設技術者のための東北地方の地質
- 吉田武義・中島淳一・長谷川昭・佐藤比呂志・長橋良隆・木村純一・田中明子・Prima,O.D.A・大口健志(2005):後期新生代,東北日本弧における火 成活動史と地殻・マントル構造,第四紀研究,44,195-216.
- ・ 垣見俊弘・松田時彦・相田勇・衣笠善博(2003):日本列島と周辺海域の地震地体構造区分,地震第2輯,第55巻,389-406.
- ・ 垣見俊弘,岡田篤正,衣笠善博,松田時彦,米倉伸之(1994):日本列島の地震地体構造区分と最大地震規模,地球惑星科学関連学会,1994 年合同大会 予稿集,p302
- USGS(2000): USGS ShakeMap :Tottori, JAPAN, Fri Oct 6, 2000 04:30:20 GMT M6.7.
- 気象庁(2000):気象庁の発震機構解2000年10月,http://www.seisvol.kishou.go.jp/eq/mech/pdf/mc200010.pdf
- ・ 地震調査研究推進本部 地震調査委員会(2000):鳥取県西部の地震活動の評価
- ・ 岡田篤正(2002):山陰地方の活断層の諸特徴,活断層研究,No.22,17-32
- ・ 日本の地質増補版編集委員会編(2005):日本の地質増補版,共立出版,241
- ・ 伏島祐一郎・吉岡敏和・水野清秀・宍倉正展・井村隆介・小笠原琢・佐々木俊法(2001):2000年鳥取県西部地震の地震断層調査,活断層・古地震研 究報告,No.1,1-26,産業技術総合研究所地質調査総合センター
- 堤浩之・隈元崇・奥村晃史・中田高(2000):鳥取県西部地震震源域の活断層,月刊地球/号外,31,81-86
- ・ 井上大榮・宮腰勝義・上田圭一・宮脇明子・松浦一樹(2002):2000年鳥取県西部地震震源域の活断層調査,地震2,54,557-573
- 堤浩之(2009):2000年鳥取県西部地震,科学,79,210-212

参考文献(5)

- 垣見俊弘(2010):活断層の成熟度について,活断層研究,No.32,73-77
- ・ 西村卓也(2014):山陰地方のGNSSデータに認められるひずみ集中帯,日本地球惑星科学連合2014年大会,SSS31-06
- 西村卓也(2015):山陰地方のひずみ集中帯,鳥取県地震防災調査研究委員会第1回被害想定部会,資料1
- 司宏俊·翠川三郎(1999):断層タイプおよび地盤条件を考慮した最大加速度·最大速度の距離減衰式,日本建築学会構造系論文集,523,63-70
- Wataru Suzuki, Shin Aoi, Haruko Sekiguchi (2010) : Rupture Process of the 2008 Iwate-Miyagi Nairiku, Japan, Earthquake Derived from Near-Source Strong-Motion Records, Bulletin of the Seismological Society of America, Vol.100, No.1, 256-266.
- 加藤研一・宮腰勝義・武村雅之・井上大榮・上田圭一・壇一男(2004):震源を事前に特定できない内陸地殻内地震による地震動レベル―地質学的 調査による地震の分類と強震観測記録に基づく上限レベルの検討―,日本地震工学会論文集,第4巻,第4号,46-86.
- ・電力共通研究(2014):東北地方太平洋沖地震を踏まえた地震動評価手法の高度化に関する研究
- ・ 北海道電力株式会社(2015):第286回原子力発電所の新規制基準適合性に係る審査会合 資料2
- (社)東北建設協会(2006):東北地方デジタル地質図GIS版
- Gradstein, F. J. Ogg, and A. Smith (2004) : A Geologic Time Scale 2004, Cambridge University Press.
- ・ 増川晋・黒田清一郎・林田洋一・田頭秀和(2014):21世紀初頭10年間の大規模地震における農業用大ダムの入力地震動,農村工学研究所技報,第 215号,185-217.
- Hiroshi Kawase, Francisco J.Sanchez-Sesma, Shinichi Matsushima (2011): The Optimal Use of Horizontal-to-Vertical Spectral Ratios of Earthquake Motions for Velocity Inversions Based on Diffuse-Field Theory for Plane Waves, Bulletin of the Seismological Society of America, Vol.101, No.5, 2001–2014
- 山中浩明(2007):ハイブリッドヒューリスティック探索による位相速度の逆解析,物理探査,第60巻,第3号,265-275
- 独立行政法人 原子力安全基盤機構(2014):基準地震動策定のための地震動評価手引き:震源極近傍の地震動評価
- 松本徳久・大町達夫・安田成夫・山口嘉一・佐々木隆・倉橋宏(2005):ダムで観測された強震記録の解析,ICOLD第73回年次例会ワークショップ.
- 財団法人ダム技術センター(2005):多目的ダムの建設.
- 佐藤浩章・芝良昭・功刀卓・前田宜浩・藤原広行(2013):物理探査・室内試験に基づく2004年留萌支庁南部地震の地震によるK-NET港町観測点 (HKD020)の基盤地震動とサイト特性評価,電力中央研究所報告
- ・ 笹谷努・前田宜浩・高井伸雄・重藤迪子・堀田淳・関克郎・野本真吾(2008):Mj6.1内陸地殻内地震によって大加速度を観測したK-NET(HKD020)地 点でのS波速度構造の推定,物理探査学会第119回,学術講演会講演論文集,pp.25-27
- ・ 狐崎長狼・後藤典敏・小林芳正・井川猛・堀家正則・斉藤徳美・黒田徹・山根一修・奥住宏一(1990):地震動予測のための深層地盤P・S波速度の推定,自然科学災害,9-3,1-17
- 東京電力ホールディングス株式会社(2015):第302回原子力発電所の新規制基準適合性に係る審査会合 資料2-1

RGSリサイクル燃料貯蔵

参考文献(6)

- 4. 日本海溝沿いの地震活動の長期評価(地震調査委員会(2019))の地震動の評価内容への影響
- ・ 地震調査研究推進本部地震調査委員会(2012):三陸沖から房総沖に掛けての地震活動の長期評価(第二版)
- 地震調査研究推進本部地震調査委員会(2019):日本海溝沿いの地震活動の長期評価