東海第二発電所 原子炉建屋等の基礎地盤及び周辺斜面の安定性について 【補足説明資料】

平成29年5月17日 日本原子力発電株式会社





- 1. 敷地の地質・地質構造の概要に関する補足
- 2. 解析用物性値の設定に関する補足
 - 2.1 地質調査位置
 - 2.2 地盤の物理・変形・強度特性・液状化強度特性
- 3. 基礎地盤の安定性評価に関する補足
- 4. 地殻変動評価に関する補足





- 2. 解析用物性値の設定に関する補足
 - 2.1 地質調査位置
 - 2.2 地盤の物理・変形・強度特性
- 3. 基礎地盤の安定性評価に関する補足
- 4. 地殻変動評価に関する補足



原子炉建屋等設置位置付近の地質・地質構造

■原子炉建屋等設置位置付近の地質水平断面図





原子炉建屋EW断面 地質鉛直断面図

■原子炉施設設置位置付近の地質鉛直断面図(X-X'断面)









原子炉建屋NS断面 地質鉛直断面図

■原子炉施設設置位置付近の地質鉛直断面図(Y-Y'断面)











2. 解析用物性値の設定に関する補足

2.1 地質調査位置

2.2 地盤の物理・変形・強度特性

3. 基礎地盤の安定性評価に関する補足

4. 地殻変動評価に関する補足





室内試験試料採取位置及びPS検層実施位置





2. 解析用物性値の設定に関する補足

2.1 地質調査位置

2.2 地盤の物理・変形・強度特性・液状化強度特性

- 3. 基礎地盤の安定性評価に関する補足
- 4. 地殻変動評価に関する補足



■ du層の<u>密度</u>は,ボーリングコア試料による物理試験に基づき設定した。



du層の密度



■ Ac層及びAs層の密度は、ボーリングコア試料による物理試験に基づき設定した。





■ Ag2層の<u>密度</u>は、ボーリングコア試料による物理試験に基づき設定した。



Ag2層の密度



■ D2c-3層, D2s-3層及びD2g-3層の密度は、ボーリングコア試料による物理試験に基づき設定した。



👉 ifhTh

2.2 地盤の物理·変形·強度特性·液状化強度特性 地盤の物理特性(Im層)

■ Im層の<u>密度</u>は、ボーリングコア試料による物理試験に基づき設定した。



Im層の密度



■ Km層の密度は,ボーリングコア試料による物理試験に基づき設定した。



Km層の密度



2.2 地盤の物理·変形·強度特性·液状化強度特性 地盤の静的変形特性(du層)

■ du層の変形係数は,ボーリングコア試料による三軸圧縮試験(CD条件)に基づき設定した。





■ Ac層の変形係数は、ボーリングコア試料による三軸圧縮試験(CD条件)に基づき設定した。





Т

2.2 地盤の物理·変形·強度特性·液状化強度特性 地盤の静的変形特性(As層)

■ As層の変形係数は、ボーリングコア試料による三軸圧縮試験(CD条件)に基づき設定した。





1.0

2.2 地盤の物理·変形·強度特性·液状化強度特性 地盤の静的変形特性(Ag2層)

■ Ag2層の変形係数は、ボーリングコア試料による三軸圧縮試験(CD条件)に基づき設定した。



0.8

1.0

2.2 地盤の物理·変形·強度特性·液状化強度特性 地盤の静的変形特性(D2c-3層)

■ D2c-3層の変形係数は、ボーリングコア試料による三軸圧縮試験(CD条件)に基づき設定した。





2.2 地盤の物理·変形·強度特性·液状化強度特性 地盤の静的変形特性(D2s-3層)

■ D2s-3層の変形係数は、ボーリングコア試料による三軸圧縮試験(CD条件)に基づき設定した。







2.2 地盤の物理·変形·強度特性·液状化強度特性 地盤の静的変形特性(D2g-3層)

■ D2g-3層の変形係数は、ボーリングコア試料による三軸圧縮試験(CD条件)に基づき設定した。







2.2 地盤の物理·変形·強度特性·液状化強度特性 地盤の静的変形特性(Im層)

■ Im層の変形係数は、ボーリングコア試料による三軸圧縮試験(CD条件)に基づき設定した。





■ Km層の<u>変形係数</u>は,ボーリングコア試料による三軸圧縮試験(CD条件)に基づき設定した。



👉 IFhTh

2.2 地盤の物理·変形·強度特性·液状化強度特性 地盤の動的変形特性(第四紀層)

■<u>初期せん断弾性係数</u>及び<u>動ポアソン比</u>は、ボーリング孔を用いたPS検層結果を用いて設定した。



PS検層実施位置図

0

$$G_{0} = \rho \times Vs^{2}$$

$$v_{d} = \frac{\left(\frac{Vp}{Vs}\right)^{2} - 2}{2 \times \left(\left(\frac{Vp}{Vs}\right)^{2} - 1\right)}$$

地層			Vs (m/s)	Vp (m/s)	初期せん断弾性係数 G ₀	動ポアソン比 ₂ d
第紀	du層	不飽和	210	482	80.3	0.385
		飽和		1850	87.3	0.493
	Ag2層	不飽和	240	446	109	0.286
		飽和		1801	116	0.491
	Ac層	飽和	163-1.54z	1240-1.93z	左記の式より設定	0.486
	As層	飽和	211-1.19z	1360-1.78z	左記の式より設定	0.484
	Ag1層	飽和	350	1950	246	0.483
	D2c−3層	飽和	270	1770	129	0.488
	D2s−3層	飽和	360	1400	249	0.465
	D2g-3層	飽和	500	1879	538	0.462
	lm層	飽和	130	1160	24.8	0.494
	D1c−1層	飽和	280	1730	139	0.487
	D1g-1層	飽和	390	1757	306	0.474

PS検層結果

z:標高(m)



2.2 地盤の物理·変形·強度特性·液状化強度特性 地盤の動的変形特性(第三紀層)

■ Km層の<u>初期せん断弾性係数</u>及び<u>動ポアソン比</u>は,ボーリング孔を用いたPS検層結果を用いて設定した。



👉 ษีหว้า

2.2 地盤の物理·変形·強度特性·液状化強度特性 地盤の動的変形特性(du層)

■ du層の<u>動的変形特性</u>は,繰返し三軸試験結果を用いて設定した。



du層の繰り返し三軸試験結果



2.2 地盤の物理·変形·強度特性·液状化強度特性 地盤の動的変形特性(Ac層)

■ Ac層の<u>動的変形特性</u>は、繰返し三軸試験結果を用いて設定した。



Ac層の繰り返し三軸試験結果



2.2 地盤の物理·変形·強度特性·液状化強度特性 地盤の動的変形特性(As層)

■ As層の<u>動的変形特性</u>は、繰返し三軸試験結果を用いて設定した。



As層の繰り返し三軸試験結果

2.2 地盤の物理·変形·強度特性·液状化強度特性 地盤の動的変形特性(Ag2層)

■ Ag2の<u>動的変形特性</u>は、繰返し三軸試験結果を用いて設定した。



Ag2の繰り返し三軸試験結果



2.2 地盤の物理·変形·強度特性·液状化強度特性 地盤の動的変形特性(Ag1層)

■ Ag1の<u>動的変形特性</u>は、繰返し三軸試験結果を用いて設定した。



Ag1の繰り返し三軸試験結果



2.2 地盤の物理·変形·強度特性·液状化強度特性 地盤の動的変形特性(D2c-3層)

■ D2c-3層の<u>動的変形特性</u>は、繰返し三軸試験結果を用いて設定した。



D2c-3層の繰り返し三軸試験結果



2.2 地盤の物理·変形·強度特性·液状化強度特性 地盤の動的変形特性(D2s-3層)

■ D2s-3層の動的変形特性は、繰返し三軸試験結果を用いて設定した。



D2s-3層の繰り返し三軸試験結果



2.2 地盤の物理·変形·強度特性·液状化強度特性 地盤の動的変形特性(D2g-3層)

■ D2g-3層の動的変形特性は、繰返し三軸試験結果を用いて設定した。



D2g-3層の繰り返し三軸試験結果



2.2 地盤の物理·変形·強度特性·液状化強度特性 地盤の動的変形特性(Im層)

■ Im層の<u>動的変形特性</u>は, 繰返し三軸試験結果を用いて設定した。



Im層の繰り返し三軸試験結果



2.2 地盤の物理·変形·強度特性·液状化強度特性 地盤の動的変形特性(Km層)

■ Km層の<u>動的変形特性</u>は、繰返し三軸試験結果を用いて設定した。



Km層の繰り返し三軸試験結果


■ fl層の<u>せん断強度</u>及び<u>残留強度</u>は、ボーリングコア試料による三軸圧縮試験(CU条件)に基づき設定した。



fl層のせん断強度及び残留強度



■ du層の<u>せん断強度</u>及び<u>残留強度</u>は,ボーリングコア試料による三軸圧縮試験(CU条件)に基づき設定した。



du層のせん断強度及び残留強度



■ Ag2の<u>せん断強度</u>及び<u>残留強度</u>は、ボーリングコア試料による三軸圧縮試験(CU条件)に基づき設定した。



Ag2層のせん断強度及び残留強度



■ Ac層の<u>せん断強度</u>及び<u>残留強度</u>は、ボーリングコア試料による三軸圧縮試験(CU条件)に基づき設定した。



Ac層のせん断強度及び残留強度

■ As層の<u>せん断強度</u>及び<u>残留強度</u>は、ボーリングコア試料による三軸圧縮試験(CU条件)に基づき設定した。



As層のせん断強度及び残留強度



N値による代表性確認

■ D2c-3層の<u>せん断強度</u>及び<u>残留強度</u>は、ボーリングコア試料による三軸圧縮試験(CU条件)に基づき設定した。



D2c−3層のせん断強度及び残留強度



■ D2s-3層の<u>せん断強度</u>及び<u>残留強度</u>は、ボーリングコア試料による三軸圧縮試験(CU条件)に基づき設定した。



D2s-3層のせん断強度及び残留強度



■ D2g-3層の<u>せん断強度</u>及び<u>残留強度</u>は、ボーリングコア試料による三軸圧縮試験(CU条件)に基づき設定した。



D2g-3層のせん断強度及び残留強度



■ Im層の<u>せん断強度</u>及び<u>残留強度</u>は,ボーリングコア試料による三軸圧縮試験(CU条件)に基づき設定した。



👉 ifhTh

2.2 地盤の物理·変形·強度特性·液状化強度特性 地盤の強度特性(Km層_せん断強度)

■ Km層の<u>せん断強度</u>は,ボーリングコア試料による三軸圧縮試験(CUU条件)に基づき設定した。





2.2 地盤の物理·変形·強度特性·液状化強度特性 地盤の強度特性(Km層_残留強度)

■ Km層の<u>残留強度</u>は,ボーリングコア試料による三軸圧縮試験(CUU条件)に基づき設定した。









du層は敷地内に広く分布していることから、岩盤(Km層)の深度分布が変化する境界でデータを区分しR_L値の分布比較を行った(岩盤深度により第四系の堆積環境が異なる場合を想定)。





2

-60.0

-70.0

-80.0

【du層】

du層の液状化強度試験箇所が、試料採取が可能な層厚を 有していること及び耐震重要施設(防潮堤等)の近傍であ ることを確認した。



液状化強度試験実施位置図





凡例

□ 液状化強度試験箇所(投影)

fa.



1



液状化強度試験実施位置図









Ag2層は敷地内に広く分布していることから、岩盤(Km層)の深度分布が変化する境界でデータを区分しR_L値の分布比較を行った(岩盤深度により第四系の堆積環境が異なる場合を想定)。





【Ag2層】

Ag2層の液状化強度試験箇所が, 試料採取が可能な層厚を有していること及び耐震重要施設(使用済燃料乾式貯蔵建屋等)の近傍であることを確認した。



液状化強度試験実施位置図

















【D2s-3層】

D2s-3層は液状化強度試験箇所が, 試料採取が可能な層厚を有していること及び耐震重要施設 (緊急時対策所)の近傍であることを確認した。



液状化強度試験実施位置図







0 10 50 100m







2.2 地盤の物理・変形・強度特性・液状化強度特性 液状化強度試験箇所の代表性評価(D2g-3層)

【D2g-3層】

D2g-3層は液状化強度試験箇所が、試料採取が可能な層厚を有していること及び耐震重要施設 (使用済燃料乾式貯蔵建屋等)の近傍であることを確認した。

-10



液状化強度試験実施位置図









【D1g-1層】

D1g-1層は液状化強度試験箇所が, 試料採取が可能な層厚を有していること及び耐震重要施設 (使用済燃料乾式貯蔵建屋等)の近傍であることを確認した。





液状化強度試験実施位置図



液状化強度試験箇所の代表性を確認するため、液状化強度との相関が最も高いN値及び相関が高い細粒分含有率について、液状 化強度試験箇所と周辺調査箇所との比較を行い整理した。





2.2 地盤の物理·変形·強度特性·液状化強度特性 三軸圧縮強度を代用することの妥当性について(Ag1層及びD1g-1層)

【基本方針】

- ✓ Ag1層とD1g-1層は, 礫の径が大きく, N値が大きい硬質な砂礫層であり, 試料採取が困難である。
- ✓ 敷地に分布するAg1層及びD1g-1層のN値は、Ag2層の三軸圧縮試験実施位置のN値と比較して大きな値を示す。

◆以上のことから、Ag1層及びD1g-1層の三軸圧縮強度については、Ag2層の試験結果にて代用することが保守的と判断する。



ON値の比較



2.2 地盤の物理·変形·強度特性·液状化強度特性 液状化強度を代用することの妥当性について(Ag1層)

【基本方針】

- ✓ Ag1層はAg2層と同時代に堆積した砂礫層であるが、分布深度が深く(敷地北側でE.L.-40m~-60m範囲で分布し、岩盤(Km層)の上端面の上 昇とともに分布深度は浅くなるものの、層厚を減じている)礫の径が大きいため試料の採取が困難である。
- ✓ 敷地内で取得したAg1層のN値は、Ag2層の液状化試験実施位置のN値と比較して大きな値を示す。
- ✓ 敷地内で取得したAg1層の粒度は、Ag2層の液状化試験実施位置の粒度と比較して大きい。

〇粒度の比較(粒径加積曲線)









2.2 地盤の物理·変形·強度特性·液状化強度特性 敷地に分布する粘性土の圧密試験結果

✓ 敷地内で採取した試料により圧密試験を実施し圧密降伏応力Pcを求め、有効土被り圧σ'_{v0}との比であるOCR(過圧密比)より、現地に堆積する粘性 土の圧密状態を把握する。



◆敷地内の粘性土層は、過圧密状態である。





- 1. 敷地の地質・地質構造の概要に関する補足
- 2. 解析用物性値の設定に関する補足
 - 2.1 地質調査位置

2.2 地盤の物理・変形・強度特性・液状化強度特性

3. 基礎地盤の安定性評価に関する補足

4. 地殻変動評価に関する補足



3. 基礎地盤の安定性評価に関する補足 要素毎の局所安全係数図(原子炉建屋NS断面)

■原子炉建屋:NS断面



地盤の局所安全係数およびモビライズド面



3. 基礎地盤の安定性評価に関する補足 要素毎の局所安全係数図(原子炉建屋EW断面)

■原子炉建屋:EW断面



地盤の局所安全係数およびモビライズド面





- 1. 敷地の地質・地質構造の概要に関する補足
- 2. 解析用物性値の設定に関する補足
 - 2.1 地質調査位置
 - 2.2 地盤の物理・変形・強度特性・液状化強度特性
- 3. 基礎地盤の安定性評価に関する補足

4. 地殻変動評価に関する補足



■F1断層,北方陸域の断層,塩ノ平地震断層の連動 (傾斜角45度, すべり角270度)





■F1断層,北方陸域の断層,塩ノ平地震断層の連動 (傾斜角60度, すべり角270度)












■茨城県沖から房総沖に想定する津波波源 (最大水位上昇ケース)







