平成21年度 地震に係る確率論的安全評価手法の改良 = BWRの事故シーケンスの試解析 =

平成 22 年 12 月

独立行政法人 原子力安全基盤機構

本報告書は、独立行政法人 原子力安全基盤機構が実施した業務の成果をとりまとめたものです。

本報告書の複製、転載、引用には、当機構の承認が必要です。

1. 序	論
2. 地	震 PSA に関する感度解析
2.1	内的要因
2.2	対象とする地震動の範囲
2.3	国内機器故障率2-12
3.津	波 PSA の試解析
3.1	解析モデルの作成
3.2	試解析
4. 結	論
参考文	献参-1
略語一	覧略-1
付録	過渡事象から内的要因を取り除いた重要度指標の算出方法

表 目 次

表 2.1 BWR4 型プラント (サイトA)の

表 2.2 BWR4 型プラント (サイトA) の過渡事象の 表 2.3 BWR4 型プラント(サイト A)の起因事象別炉心損傷頻度(相対値) 表 2.6 BWR5 型プラント (サイト B) の 表 2.7 BWR5 型プラント (サイト B) の過渡事象の 表 2.8 BWR5 型プラント(サイトB)の起因事象別炉心損傷頻度(相対値) 表 2.13 FV 重要度の上位機器カテゴリー一覧(BWR4 型プラント、1500gal まで) …… 2-27 表 2.14 RAW の上位機器カテゴリー一覧(BWR4 型プラント、1500gal まで) …………… 2-28 表 2.15 FV 重要度の上位機器カテゴリー一覧(BWR4 型プラント、2000gal まで) …… 2-29 表 2.16 RAW の上位機器カテゴリー一覧(BWR4 型プラント、2000gal まで) …………… 2-30 表 2.20 FV 重要度の上位機器カテゴリー一覧(BWR5 型プラント、1500gal まで) …… 2-34

表 2.21	RAW の上位機器カテゴリー一覧 (BWR5 型プラント、1500gal まで) 2-35
表 2.22	FV 重要度の上位機器カテゴリー一覧(BWR5 型プラント、2000gal まで) 2-36
表 2.23	RAW の上位機器カテゴリー一覧 (BWR5 型プラント、2000gal まで) 2-37
表 2.24	残余のリスクの試解析結果(BWR5型プラント)
表 2.25	ランダム故障率2-39
表 2.26	ドミナントシーケンス一覧(BWR4型プラント、国内故障率)
表 2.27	FV 重要度の上位機器カテゴリー一覧
	(BWR4型プラント、国内故障率、1300galまで)
表 2.28	RAW の上位機器カテゴリー一覧
	(BWR4型プラント、国内故障率、1300galまで)
表 2.29	FV 重要度の上位機器カテゴリー一覧
	(BWR4型プラント、国内故障率、1500galまで)
表 2.30	RAW の上位機器カテゴリー一覧
	(BWR4型プラント、国内故障率、1500galまで)
表 2.31	FV 重要度の上位機器カテゴリー一覧
	(BWR4型プラント、国内故障率、2000galまで)
表 2.32	RAW の上位機器カテゴリー一覧
	(BWR4型プラント、国内故障率、2000galまで)
表 2.33	ドミナントシーケンス一覧(BWR5型プラント、国内故障率)2-53
表 2.34	FV 重要度の上位機器カテゴリー一覧
	(BWR5型プラント、国内故障率、1300galまで)
表 2.35	RAW の上位機器カテゴリー一覧
	(BWR5型プラント、国内故障率、1300galまで)
表 2.36	FV 重要度の上位機器カテゴリー一覧
	(BWR5型プラント、国内故障率、1500galまで)
表 2.37	RAW の上位機器カテゴリー一覧
	(BWR5型プラント、国内故障率、1500galまで)
主 1 20	FV 重亜由の上位地界カテゴルーー影

表 2.38	FV 車要度の上位機器刀アコリー一覧	
	(BWR5 型プラント、国内故障率、2000gal まで)	

表 2.39 RAW の上位機器カテゴリー一覧

表 3.1	津波時のイベントツリーのヘディング一覧
表 3.2	津波起因の機器の損傷/機能喪失の基事象の一覧
表 3.3	試解析におけるアンアベイラビリティー覧
	(防波堤の効果を考慮しないケース)
表 3.4	試解析におけるアンアベイラビリティー覧
	(防波堤の効果を考慮するケース)

図 目 次

図 2.1 起因事象別寄与割合(BWR4、サイトA、ベースケース)	50
図 2.2 起因事象別寄与割合	
(BWR4、サイトA、過渡事象の内的要因を削除したケース)	50
図 2.3 起因事象別の単位加速度あたりの炉心損傷頻度(相対値)	
(BWR4、サイトA、ベースケース)	61
図 2.4 起因事象別の単位加速度あたりの炉心損傷頻度(相対値)	
(BWR4、サイトA、過渡事象 内的要因削除ケース)	51
図 2.5 単位加速度あたりの炉心損傷頻度(相対値)	
(BWR4、サイトA、全要因)2	62
図 2.6 単位加速度あたりの炉心損傷頻度(相対値)	
(BWR4、サイトA、過渡事象のみ内的要因削除)	52
図 2.7 起因事象別寄与割合(BWR5、サイトB、ベースケース)	53
図 2.8 起因事象別寄与割合	
(BWR5、サイトB、過渡事象の内的要因を削除したケース)	53
図 2.9 起因事象別の単位加速度あたりの炉心損傷頻度(相対値)	
(BWR5、サイトB、ベースケース)2-(64
図 2.10 起因事象別の単位加速度あたりの炉心損傷頻度(相対値)	
(BWR5、サイトB、過渡事象 内的要因削除ケース)	54
図 2.11 単位加速度あたりの炉心損傷頻度(相対値)	
(BWR5、サイトB、全要因)2	65
図 2.12 単位加速度あたりの炉心損傷頻度(相対値)	
(BWR5、サイトB、過渡事象のみ内的要因削除)	55
図 2.13 地震ハザード曲線(サイト A 及びサイト B、2000gal まで領域拡張後) 2-6	56
図 2.14 プラント損傷確率曲線(BWR4、2000gal まで)	56
図 2.15 起因事象別寄与割合	
(BWR4、サイトA、1500gal まで、ベースケース)	67

図 2.16 起因事象別の単位加速度あたりの炉心損傷頻度(相対値)

vii

(BWR4、サイトA、1500gal まで、ベースケース) -------2-67

図 2.17 要因別の単位加速度あたりの炉心損傷頻度(相対値)

- 図 2.18 起因事象別寄与割合(BWR4、サイトA、2000galまで、ベースケース) -------2-68

図 2.19 起因事象別の単位加速度あたりの炉心損傷頻度(相対値)

図 2.20 要因別の単位加速度あたりの炉心損傷頻度(相対値)

図 2.21 起因事象別寄与割合

(BWR4、サイトA、1500galまで、過渡事象の内的要因を削除したケース) ……… 2-70 図 2.22 起因事象別の単位加速度あたりの炉心損傷頻度(相対値)

(BWR4、サイトA、1500galまで、過渡事象の内的要因を削除したケース) ……… 2-70 図 2.23 要因別の単位加速度あたりの炉心損傷頻度(相対値)

(BWR4、サイトA、1500galまで、過渡事象の内的要因を削除したケース) ……… 2-71図 2.24 起因事象別寄与割合

(BWR4、サイトA、2000galまで、過渡事象の内的要因を削除したケース) ……… 2-71 図 2.25 起因事象別の単位加速度あたりの炉心損傷頻度(相対値)

(BWR4、サイトA、2000galまで、過渡事象の内的要因を削除したケース) ……… 2-72 図 2.26 要因別の単位加速度あたりの炉心損傷頻度(相対値)

図 2.32 起因事象別の単位加速度あたりの炉心損傷頻度(相対値)

(BWR5、サイトB、1500galまで、過渡事象の内的要因を削除したケース) ……… 2-76 図 2.35 起因事象別の単位加速度あたりの炉心損傷頻度(相対値)

(BWR5、サイトB、1500galまで、過渡事象の内的要因を削除したケース) ……… 2-77 図 2.36 要因別の単位加速度あたりの炉心損傷頻度(相対値)

(BWR5、サイトB、1500galまで、過渡事象の内的要因を削除したケース) ……… 2-77 図 2.37 起因事象別寄与割合

(BWR5、サイトB、2000galまで、過渡事象の内的要因を削除したケース) ……… 2-78 図 2.38 起因事象別の単位加速度あたりの炉心損傷頻度(相対値)

(BWR5、サイトB、2000galまで、過渡事象の内的要因を削除したケース) ……… 2-78 図 2.39 要因別の単位加速度あたりの炉心損傷頻度(相対値)

(BWR5、サイトB、2000galまで、過渡事象の内的要因を削除したケース) ……… 2-79 図 2.40 起因事象別寄与割合

(BWR4、サイトA、国内故障率、1500galまで) -------2-81

図 2.44 起因事象別の単位加速度あたりの炉心損傷頻度(相対値)

図 2.45 要因別の単位加速度あたりの炉心損傷頻度(相対値)

(BWR4、サイトA、国内故障率、1500galまで) -------2-82

図 2.46 起因事象别寄与割合

(BWR4、サイトA、国内故障率、2000galまで)
図 2.47 起因事象別の単位加速度あたりの炉心損傷頻度(相対値)
(BWR4、サイトA、国内故障率、2000galまで)
図 2.48 要因別の単位加速度あたりの炉心損傷頻度(相対値)
(BWR4、サイトA、国内故障率、2000galまで)2-83
図 2.49 起因事象別寄与割合(BWR5、サイトB、国内故障率、1300galまで) 2-84
図 2.50 起因事象別の単位加速度あたりの炉心損傷頻度(相対値)
(BWR5、サイトB、国内故障率、1300galまで)2-84
図 2.51 要因別の単位加速度あたりの炉心損傷頻度(相対値)
(BWR5、サイトB、国内故障率、1300galまで)2-85
図 2.52 起因事象別寄与割合(BWR5、サイトB、国内故障率、1500gal まで) 2-85
図 2.53 起因事象別の単位加速度あたりの炉心損傷頻度(相対値)
(BWR5、サイトB、国内故障率、1500galまで)2-86
図 2.54 要因別の単位加速度あたりの炉心損傷頻度(相対値)
(BWR5、サイトB、国内故障率、1500galまで)2-86
図 2.55 起因事象別寄与割合(BWR5、サイトB、国内故障率、2000gal まで) 2-87
図 2.56 起因事象別の単位加速度あたりの炉心損傷頻度(相対値)
(BWR5、サイトB、国内故障率、2000galまで)2-87
図 2.57 要因別の単位加速度あたりの炉心損傷頻度(相対値)
(BWR5、サイトB、国内故障率、2000galまで)2-88
図 3.1 津波時の解析シナリオ
図 3.2 津波時のイベントツリー
図 3.3 試解析対象モデルプラントの海水周りの状況
図 3.4 試解析に用いた津波ハザード曲線 3-12
図 3.5 条件付炉心損傷確率と単位波高あたりの炉心損傷頻度の関係
(防波堤の効果を考慮しない場合)
図 3.6 条件付炉心損傷確率と単位波高あたりの炉心損傷頻度の関係
(防波堤の効果を考慮した場合)

参考文献

- (1) 「地震に係る確率論的安全評価手法の整備=BWRの事故シーケンスの試解析=」、
 JNES/SAE06-092、独立行政法人 原子力安全基盤機構、平成18年8月.
- (2) 「発電用原子炉施設に関する耐震設計審査指針」、平成18年9月19日、 原子力安全委員会決定
- (3) 「JNES における PSA 手法の標準化=出力運転時内的事象レベル 1PSA 手法=(別冊 2)
 出力運転時内的事象レベル 1PSA 標準報告書=BWR5 型プラント=」、JNES/SAE07-040、
 独立行政法人 原子力安全基盤機構、平成 19 年 4 月.
- (4) 「故障件数の不確実さを考慮した国内一般機器故障率の推定」、有限責任中間法人
 日本原子力技術協会、2009年5月.
- (5)「地震に係る確率論的安全評価手法の改良=BWRの事故シーケンスの試解析=」、
 09 原確報、独立行政法人 原子力安全基盤機構、平成 21 年 9 月

略語一覧

ADS	Automatic Depressurization System	自動減圧系
ATWS	Anticipated Transient Without Scrum	スクラム不能過渡事象
BWR	Boiling Water Reactor	沸騰水型原子炉
CC	Control Center	コントロールセンタ
CCF	Common Cause Failure	共通原因故障
CDF	Core Damage Frequency	炉心損傷頻度
CRD	Control Rod Drive	制御棒駆動機構
CRDHS	Control Rod Drive Hydraulic Control System	制御棒駆動水圧系
CS	Core Spray System	炉心スプレイ系
CSCS	Containment Spray Cooling System	格納容器スプレイ冷却系
CST	Condensate Storage Tank	復水貯蔵タンク
DEP	Depressurization	原子炉手動減圧
DG	Diesel Generator	ディーゼル発電機
ECCS	Emergency Core Cooling System	非常用炉心冷却系
ELC	Emergency Local Cooling System	非常用ローカルクーラ系
EPS	Electric Power System	電気系
ET	Event Tree	イベントツリー
FT	Fault Tree	フォールトツリー
FV	Fussell-Vesely	ファッセルベズリー
		(重要度を表す指標)
FW	Feed Water System	給水系
HCLPF	High Confidence Low Probability of Failure	高信頼度低損傷確率
HPCI	High Pressure Coolant Injection System	高圧注入系
IAS	Instrument Air System	計装用空気系
ICM	In Core Monitor	炉内核計装
ISLOCA	Interfacing System LOCA	インターフェイス
		システム LOCA

JEAG	Japan Electric Association Guide	電気技術指針
LOCA	Loss of Coolant Accident	冷却材喪失事故
LOSP	Loss of Offsite Power	外部電源喪失
LPCI	Low Pressure Coolant Injection System	低圧注入系
LPRM	Local Power Range Monitor	局部出力領域計装
MCS	Minimal Cut Set	ミニマルカットセット
MS	Main Steam System	主蒸気系
MSIV	Main Steam Isolation Valve	主蒸気隔離弁
MTC	Moderator Temperature Coefficient	減速材温度反応度係数
NFB	No Fuse Breaker	ノーヒューズブレーカー
PC	Power Center	パワーセンタ
PCS	Power Conversion System	主蒸気・復水・給水系
РСТ	Peak Clad Temperature	燃料被覆管最高温度
PCV	Primary Containment Vessel	原子炉格納容器
PCVS	Primary Containment Venting System	格納容器ベント
PLR	Primary Loop Recirculation	冷却材再循環系
PSA	Probabilistic Safety Assessment	確率論的安全評価
RAW	Risk Achievement Worth	リスク増加価値
		(重要度を表す指標)
RB	Reactor Building	原子炉建屋
RC	Reinforced Concrete	鉄筋コンクリート
RCCW	Reactor Components Cooling Water System	原子炉機器冷却水系
RCIC	Reactor Core Isolation Cooling System	原子炉隔離時冷却系
RCWS	Reactor Components Cooling Seawater System	m 原子炉機器冷却海水系
RHR	Residual Heat Removal System	残留熱除去系
RPS	Reactor Protection System	原子炉保護系
RPT	Recirculation Pump Trip	再循環ポンプトリップ
RPV	Reactor Pressure Vessel	原子炉圧力容器
RV	Relief Valve	逃がし弁
RPV	Reactor Pressure Vessel	原子炉圧力容器

SDCS	Shutdown Cooling System	原子炉停止時冷却系
SDV	Scram Discharge Volume	スクラム排出容器
SGTS	Standby Gas Treatment System	非常用ガス処理系
SLCS	Standby Liquid Control System	ほう酸注入系
SP	Suppression Pool	サプレッションプール
SPCS	Suppression Pool Cooling System	圧力抑制室プール水冷却系
SRV	Safety Relief Valve	逃がし安全弁
SV	Safety Valve	安全弁
ТВ	Turbine Building	タービン建屋

1. 序論

原子力安全基盤機構(以下、「当機構」という。)では、決定論的安全評価手法を補完する手段 として、外的事象のうちでも特に重要な地震事象を取り上げ、プラントの耐震安全性レベルを把 握するために、地震に係る確率論的安全評価(以下、「地震 PSA」という。)手法の整備を実施し ている。

この一環として平成 12 年度より、BWR4 及び BWR5 型プラントを対象として地震 PSA 解析モ デルを作成しデータを整備しつつ、事故シーケンスの試解析を実施してきた。また、平成 17 年度 及び平成 18 年度には、それまで整備してきた BWR4 及び BWR5 型プラントの解析モデルに加え て ABWR 型プラント及び BWR3 型プラントの出力運転時を対象にした地震 PSA 解析モデルを整 備した。

平成18年9月には、発電用原子炉施設に関する耐震設計審査指針⁽²⁾(以下、「耐震設計審査指 針」という。)が改訂され、残余のリスク評価の必要性が記載されている。これを受けて原子力安 全・保安院は、電気事業者に対して、改定後の耐震設計審査指針に基づく既設炉の耐震性のバッ クチェックの終了後に、将来の確率論的安全評価の安全規制への導入の検討に役立つ情報として 残余のリスク評価を実施し、その結果を報告するように指示している。電気事業者が行った残余 のリスクの評価結果の妥当性を確認するためには、地震 PSA モデルの整備、試解析による主要シ ーケンスの摘出、解析条件が炉心損傷頻度に及ぼす影響の把握等が必要である。

また、改定後の耐震設計審査指針では地震随伴事象である津波の影響が考慮すべき事項として 指摘されている。このため、津波に対する安全性の評価に役立つ情報として確率論的な評価を実施するために津波 PSA のモデルの構築が必要である。

今年度は、これまで整備してきた BWR4 及び BWR5 型プラントの地震 PSA モデルの更なる精 度向上を図ることを目的に、過渡事象時に内的要因(ランダムな機器故障及び人的過誤)のみに よって炉心損傷に至る事故シーケンスを削除した場合の炉心損傷頻度への影響、対象とする地震 動の範囲を高地震動側に拡張した場合の炉心損傷頻度への影響及びランダム故障率データとして 国内機器故障率データを使用した場合の炉心損傷頻度に及ぼす影響の3項目に対して感度解析を 実施するとともに、平成20年度に作成した津波 PSA の簡略的なモデルを改良し、改良したモデ ルを用いて津波時の炉心損傷頻度の試解析を実施した。

以下、2章に地震 PSA に関する感度解析、3章に津波 PSA の試解析について記載し、4章に結論を示す。

2. 地震 PSA に関する感度解析

これまで実施してきた BWR4 及び BWR5 プラントを想定したレベル1 地震 PSA の試解析の結果に基づいて、更なる精度向上のために以下の感度解析を行い、解析条件が炉心損傷頻度に与える影響を確認した。

- (1) 内的要因
- (2) 対象とする地震動の範囲
- (3) 国内機器故障率データ

以下に、各感度解析の内容及び結果を説明する。

2.1 内的要因

これまでの BWR プラントを対象としたレベル 1 地震 PSA の試解析では、地震動高による原子 炉スクラム後、地震損傷による起因事象の発生がない事象を過渡事象として扱っている。地震動 が相対的に低いサイトを想定したレベル 1 地震 PSA の試解析では、過渡事象発生後、内的要因(ラ ンダムな機器故障事象及び人的過誤事象、以下、「内的要因」という。)のみによる緩和機能喪失 により炉心損傷に至るシナリオが低加速度領域において炉心損傷頻度に大きく寄与する結果が得 られている。

本感度解析では、これらのシナリオを地震 PSA の対象から除いた場合の炉心損傷頻度に与える 影響を評価する。

2.1.1 解析手順と解析条件

(1) 解析手順

過渡事象発生後に内的要因のみによる緩和機能喪失によって炉心損傷に至るシナリオを取り除 いた炉心損傷頻度を算出するためには、当該シナリオの地震動レベルごとの炉心損傷頻度への寄 与割合を求める必要がある。当該シナリオの地震動レベルごとの炉心損傷頻度への寄与割合は、 地震 PSA コードの寄与因子の分析機能を用いることによって可能である。なお、地震 PSA コー ドにおける寄与因子分析機能とは、地震動レベルごとの炉心損傷頻度に対する各要因(内的要因 のみ、内的要因+地震損傷、地震損傷のみ)の寄与割合を算出する機能のことである。

本感度解析では、過渡事象のみを評価対象起因事象として、起因事象発生確率を 1.0 とした解

析を実施し、寄与因子の分析結果から地震動レベルごとの過渡事象発生後の内的要因のみによる 炉心損傷頻度を算出して、寄与割合を求め、全起因事象を評価対象とした場合の過渡事象の炉心 損傷頻度からその寄与割合分の炉心損傷頻度を差し引くことにより、過渡事象発生後に内的要因 のみによる緩和機能喪失によって炉心損傷に至るシナリオを取り除いた炉心損傷頻度を算出した。

(2) 解析条件

解析は、平成 17 年度に構築した BWR4 及び BWR5 の各プラントの解析モデル⁽¹⁾を用いて実施した。以下に、各プラントの解析条件を示す。

BWR4型プラント

・評価対象地震動レベル

300、450、600、750、900、1100及び1300galの7地震動レベル

・ランダム故障率、耐力及び機器応答データ 平成17年度に用いた各データ

・地震ハザードデータ

平成17年度のサイトA(高地震動サイト)の地震ハザードデータを使用する。ここで、300gal における年超過地震動発生頻度を1として規格化して用いた。したがって、これ以降に示す炉 心損傷頻度(相対値)は相対的な数値を示すものである。

・ミニマルカットセット

平成 17 年度に生成したミニマルカットセット(450 及び 900gal の 2 地震動レベルでミニマル カットセットを生成し、地震 PSA コードの機能を用いてマージ処理)

BWR5型プラント

・評価対象地震動レベル

300、450、600、750、900、1100及び1300galの7地震動レベル

・ランダム故障率、耐力及び機器応答データ

平成17年度に用いた各データ

・地震ハザードデータ

平成17年度のサイトB(低地震動サイト)の地震ハザードデータを使用する。ここで、BWR4 の説明同様に、300galにおいて年超過地震動発生頻度を1として規格化して用いた。

・ミニマルカットセット

平成 17 年度に生成したミニマルカットセット(450 及び 1300gal の 2 地震動レベルでミニマ ルカットセットを生成し、地震 PSA コードの機能を用いてマージ処理)

2.1.2 BWR4 型プラントの解析結果

(1) 全炉心損傷頻度に対する内的要因の寄与割合

平成 17 年度の解析結果⁽¹⁾に基づき、BWR4 型プラント(サイト A)の内的要因の炉心損傷頻度(相対値)に対する寄与を分析した。

表 2.1 に、BWR4 型プラントの地震動レベルごとの各要因(内的要因のみ、内的要因と地震損傷の組合せ及び地震損傷のみ)の寄与割合を示す。

(2) 過渡事象時の内的要因のみを取り除いた場合の解析結果

表 2.2 に、BWR4 型プラントの過渡事象のみを対象とした場合の寄与因子の解析結果を示す。 過渡事象時に内的要因のみで炉心損傷に至るものの炉心損傷頻度(相対値)に対する寄与割合は、 300gal で約91%、450gal で約45%と寄与が大きいが、地震動レベルが大きくなるとともに低下し、 600gal では約5.5%となり、750gal 以上では1%未満となった。

表 2.3 に、上記の結果に基づいて全起因事象を対象とした解析結果から過渡事象における内的 要因の寄与を削除した場合の起因事象別の炉心損傷頻度(相対値)を示す。

BWR4型プラントの過渡事象に起因する炉心損傷頻度から内的要因の寄与を取り除いた場合の 炉心損傷頻度(相対値)は2.5×10⁻²/炉年となり、ベースケース(2.6×10⁻²/炉年)の約0.97倍であ る。

図 2.1~図 2.4 に、炉心損傷頻度(相対値)に対する起因事象別の寄与割合及び地震動レベルご との単位加速度あたりの炉心損傷頻度(相対値)を示す。また、図 2.5 及び図 2.6 に、要因別の 単位加速度あたりの炉心損傷頻度(相対値)を示す。

過渡事象に起因する炉心損傷頻度から内的要因の寄与を取り除いた場合の炉心損傷頻度(相対値)への起因事象別の寄与をベースケースと比較した場合には、過渡事象の寄与が約10.4%から約7.9%へ減少し、他の起因事象の寄与は1%程度ずつ大きくなる。地震動レベルごとに見た場合には、低地震動領域(300~600gal付近)の過渡事象の寄与が小さくなり、ベースケースで見られる 300gal~400gal の範囲での炉心損傷頻度(相対値)の減少傾向がなくなる。

地震 PSA コードにおける寄与因子分析は、地震動レベルごとの炉心損傷頻度(相対値)に対す る各要因の寄与割合を算出する機能はあるが、個々の事故シーケンスにおける各因子の寄与割合 を算出できるようになっていないため、本感度解析では過渡事象から内的要因の寄与を取り除い た場合の主要な事故シーケンスの分析は実施していない(以下、各感度解析ケースも同様である)。

表 2.4 及び表 2.5 に、ベースケース及び過渡事象から内的要因を取り除いた場合の機器カテゴ リーごとの FV 重要度及び RAW(リスク増加価値)の上位カテゴリーの一覧を示す。なお、過渡 事象から内的要因を取り除いた場合のケースの FV 重要度及び RAW の算出手順は、付録に示す手 順に基づいている。

過渡事象から内的要因を取り除いた場合の FV 重要度及び RAW の上位の機器カテゴリーは、どちらの重要度指標においても順位は変わらないが、値が若干大きくなる。これは、FV 重要度については付録の式(1)~(3)、RW については付録の式(7)、(8)から過渡事象の内的要因を削除すると相対的に分母より分子が大きくなるため FV 重要度、RAW とも大きくなることによる。

2.1.3 BWR5 型プラントの解析結果

(1) 全炉心損傷頻度に対する内的要因の寄与割合

平成 17 年度の解析結果⁽¹⁾に基づき、BWR5 型プラント(サイト B)の内的要因の炉心損傷頻度(相対値)に対する寄与を分析した。

表 2.6 に、BWR5 型プラントの地震動レベルごとの各要因の寄与割合を示す。

(2) 過渡事象時の内的要因のみを取り除いた場合の解析結果

表 2.7 に、BWR5 型プラントの過渡事象のみを対象とした場合の寄与因子の解析結果を示す。 炉心損傷頻度(相対値)に対する過渡事象の内的要因の寄与割合は、300gal~600gal まではほぼ 100%であり、750gal で約 80.4%と寄与が大きいが、これ以上の地震動レベルでは急速に低下し 900gal で約 6.5%、1100gal 及び 1300gal では 1%未満となった。

表 2.8 に、上記の結果に基づいて全起因事象を対象とした解析結果から過渡事象に起因する炉

心損傷頻度から内的要因の寄与を削除した場合の起因事象別の炉心損傷頻度(相対値)を示す。

BWR5 型プラントの過渡事象から内的要因を取り除いた場合の炉心損傷頻度(相対値)は 1.6×10⁻⁴/炉年となり、ベースケース(2.8×10⁻⁴/炉年)の約0.6倍である。

図 2.7~図 2.10 に、炉心損傷頻度(相対値)に対する起因事象別の寄与割合及び単位加速度あたりの炉心損傷頻度(相対値)を示す。また、図 2.11 及び図 2.12 に、要因別の単位加速度あたりの炉心損傷頻度(相対値)を示す。

過渡事象に起因する炉心損傷頻度から内的要因の寄与を取り除いた場合の炉心損傷頻度(相対値)への起因事象別の寄与をベースケースと比較した場合には、過渡事象の寄与が約 50%から約 12.4%へ大幅に低下し、外部電源喪失の寄与が約 44.5%から 77.7%へ大幅に増加する。また、原子炉建屋(R/B)、原子炉格納容器(PCV)、原子炉圧力容器(RPV)破損の寄与が約 5.6%から約 9.8%へ増加する。LOCAの寄与はいずれのケースでも 1%未満である。地震動レベルごとに見た場合には、炉心損傷頻度(相対値)に対する過渡事象の寄与が大きい 300gal~750gal の領域で過渡事象の寄与がほぼなくなることが分かる。

表 2.9 及び表 2.10 に、ベースケース及び過渡事象から内的要因を取り除いた場合の機器カテゴ リーごとの FV 重要度及び RAW の上位カテゴリーの一覧を示す。

過渡事象に起因する炉心損傷頻度から内的要因の寄与を取り除いた場合のFV 重要度及びRAW の上位の機器カテゴリーは、どちらの重要度指標においても順位は変わらないが、値が大きくな る。これは、2.1.2 項に示した BWR4 型プラントと同様の理由によるが、BWR4 型プラントより炉 心損傷頻度における過渡事象に起因する内的要因の寄与が大きいため、FV 重要度及び RAW とも 増加割合が大きくなっている。

2.2 対象とする地震動の範囲

これまでの BWR プラントを対象としたレベル 1 地震 PSA の試解析では、地震動が相対的に低 いサイトを想定したプラントの損傷確率が評価対象範囲の地震加速度の最大値 1300gal において も 1.0 近くに達しない状態となっている (図 2.27 参照)。

このため、評価対象の地震動レベルの範囲を 1300gal を超えた高地震動領域に拡張した感度解 析を実施した。解析に必要な機器応答値は 1300gal を超えるたある値以上で線形からはずれる可 能性もあるが、ここでは線形と仮定して外挿し設定した。また、感度解析の対象とした地震動レ ベルの上限値は、1500gal 及び 2000gal の 2 ケースとした。

さらに、地震動レベルの上限値を変更した各ケースについて、耐震設計審査指針改訂を受けて

新基準地震動 Ss の値を想定した残余のリスクの試解析を実施した。

ベースとする解析は、従来の解析ケース(過渡事象時の内的要因のみによるシナリオも含む) 及び2.1節で評価した過渡事象時から内的要因を削除した解析ケースの2ケースとした。2.2.1項 以降では、従来の解析ケースを「ベースケース」、過渡事象時から内的要因を削除したケースを「内 的要因削除ケース」として、解析条件及び解析結果を説明する。

2.2.1 解析条件

(1) 評価対象地震動レベル

評価対象地震動レベルを高地震動領域へ拡張した解析では、以下の地震動レベルを評価対象と した。

① 上限 1500gal のケース

・300、450、600、750、900、1100、1300及び1500galの8地震動レベル
(1500galを追加)

② 上限 2000gal のケース

・300、450、600、750、900、1100、1300、1500、1700、1900及び2000の11地震動レベル
(1500、1700、1900、2000galを追加)

(2) 地震ハザードデータ

2.1.1(2)に記載した地震ハザードデータには 1500gal までのデータが存在する。1500gal よりも大きい領域の地震ハザードデータは MS-Excel 上で 1450gal 及び 1500gal のデータから対数補間によって設定し、地震 PSA コードへの入力データとした。

図 2.13 に、サイトA(BWR4用)とサイトB(BWR5用)の地震ハザード曲線を示す。

(3) その他の解析条件

評価対象地震動レベル以外の解析条件(ランダム故障率、耐力及びミニマルカットセット等) は、2.1節で実施した過渡事象から内的要因を取り除いた感度解析と同様とした。

また、機器応答については、拡張した各地震動レベルに対して、1300galのデータを直線外挿した値を用いた。

2.2.2 BWR4型プラントの解析結果

(1) ベースケース

図 2.14 に、評価対象地震動レベルを 2000gal まで拡張した場合の BWR4 型プラントのプラント 損傷確率曲線(条件付炉心損傷確率曲線)を示す。BWR4 型プラントのプラント損傷確率は約 1100gal 以上の地震動レベルで 1.0 となる。

以下に、BWR4型プラント(サイトA)のベースケースの炉心損傷頻度(相対値)を示す。

BWR4型プラント(サイトA)の炉心損傷頻度(相対値)(ベースケース)

解析ケース	炉心損傷頻度(/炉年) (相対値)	1300galまでの ケースとの比
1300galまでのケース	2.6×10 ⁻²	
1500galまで拡張ケース	2.7×10 ⁻²	1.1
2000galまで拡張ケース	2.9×10 ⁻²	1.1

評価対象地震動レベルを高地震動領域へ拡張した場合の BWR4 型プラントの炉心損傷頻度(相対値)は、1500gal まで拡張した場合には 2.7×10⁻²/炉年となり、1300gal までの場合の約 1.1 倍、2000gal まで拡張した場合には 2.9×10⁻²/炉年となり、1300gal までの場合の約 1.1 倍となった。

図 2.15 及び図 2.16 に、評価対象地震動レベルを 1500gal まで拡張した場合の炉心損傷頻度(相対値)に対する起因事象の寄与割合及び地震動レベルごとの単位加速度あたりの炉心損傷頻度(相対値)を示す。また、図 2.17 に、内的要因及び地震損傷要因別の単位加速度あたりの炉心損傷頻度(相対値)を示す。

図 2.18 び図 2.19 に、評価対象地震動レベルを 2000gal まで拡張した場合の炉心損傷頻度(相対値)に対する起因事象の寄与割合及び地震動レベルごとの単位加速度あたりの炉心損傷頻度(相対値)を示す。また、図 2.20 に、要因別の単位加速度あたりの炉心損傷頻度(相対値)を示す。

評価対象地震動レベルを高地震動領域まで拡張した場合の炉心損傷頻度(相対値)への影響を 起因事象別の寄与で見た場合には、「LOCA」及び「建屋、PCV、RPV 破損」の寄与が高地震動側 へ評価対象地震動レベルを拡張するとともに増加していくのに対して、「外部電源喪失」及び「過 渡事象」の寄与は低下していく。また、地震動レベルごとに見た場合には、図 2.19 から約 1700gal 以上の領域では、「LOCA」の寄与も非常に小さくなり、炉心損傷頻度(相対値)のほとんどが「建 屋、PCV、RPV 破損」で占められていることが分かる。

表 2.11 に、各ケースのドミナントシーケンスの比較表を示す。また、表 2.12 に、表 2.11 に示 した BWR4 型プラントのシーケンス構成の記号の一覧を示す。

評価対象地震動レベルを高地震動領域まで拡張した場合のドミナントシーケンスは、1300gal までの場合とほぼ同様の構成であるが、「建屋、PCV、RPV 破損」に係るシーケンス(C001、B001 及び V001) や LOCA シーケンスの順位が高くなっている。

(2) 過渡事象から内的要因のみを削除したケース

以下に、BWR4型プラント(サイトA)の過渡事象から内的要因のみを削除したケースの炉心 損傷頻度(相対値)を示す

解析ケース	炉心損傷頻度(/炉年) (相対値)	1300galまでの ケースとの比
1300galまでのケース	2.5×10 ⁻²	
1500galまで拡張ケース	2.7×10^{-2}	1.1
2000galまで拡張ケース	2.8×10 ⁻²	1.1

BWR4型プラント(サイトA)の炉心損傷頻度(相対値)(内的要因削除ケース)

評価対象地震動レベルを高地震動領域へ拡張した場合の BWR4 型プラントの炉心損傷頻度(相対値)は、1500galまで拡張した場合には2.7×10⁻²/炉年となり1300galまでの場合の約1.1倍、2000galまで拡張した場合には2.8×10⁻²/炉年となり1300galまでの場合の約1.1倍となった。1300galまでのケースに対する炉心損傷頻度(相対値)の変化は、(1)に示したベースケースと同様である。

図 2.21 び図 2.22 に、過渡事象から内的要因のみを削除したケースについて、評価対象地震動 レベルを 1500gal まで拡張した場合の炉心損傷頻度(相対値)に対する起因事象の寄与割合及び 地震動レベルごとの単位加速度あたりの炉心損傷頻度(相対値)を示す。また、図 2.23 に、要因 別の単位加速度あたりの炉心損傷頻度(相対値)を示す。

図 2.24 及び図 2.25 に、過渡事象から内的要因のみを削除したケースの評価対象地震動レベル を 2000gal まで拡張した場合の炉心損傷頻度(相対値)に対する起因事象の寄与割合及び地震動 レベルごとの起因事象別の炉心損傷頻度(相対値)を示す。また、図 2.26 に、要因別の単位加速 度あたりの炉心損傷頻度(相対値)を示す。 評価対象地震動レベルを高地震動領域まで拡張した場合の炉心損傷頻度(相対値)への影響を 起因事象別の寄与で見た場合も(1)に示したベースケースと同様の傾向であり、「LOCA」及び「建 屋、PCV、RPV破損」の寄与が高地震動側へ評価対象地震動レベルを拡張するとともに増加して いくのに対して、「外部電源喪失」及び「過渡事象」の寄与は低下していく。また、地震動レベル ごとに見た場合には、図 2.25 から約 1700gal 以上の領域では、「LOCA」の寄与も非常に小さくな り、炉心損傷頻度(相対値)のほとんどが「建屋、PCV、RPV破損」で占められていることが分 かる。

表 2.13~表 2.16 に、各ケースの機器カテゴリーごとの FV 重要度及び RAW の上位カテゴリー の一覧を(1)に示したケースと合わせて示す。

評価対象地震動レベルを高地震動領域まで拡張した場合の FV 重要度及び RAW は、ベースケー ス及び内的要因削除ケースともに、表 2.4 及び表 2.5 に示した評価対象地震動レベルが 1300gal ま でのケースと順位は同じであり、値もほとんど変わらない。これは、BWR4 型プラントの場合、 炉心損傷頻度に占める内的要因の寄与が小さく、過渡事象に起因する炉心損傷頻度(相対値)か ら内的要因を取り除いても炉心損傷頻度(相対値)に対する影響が少ないことによる。

(3) 残余のリスクの試解析

平成 18 年 9 月に改訂された耐震設計審査指針⁽²⁾ では、残余のリスクとして、「策定された地 震動を上回る地震動の影響が施設に及ぶことにより、施設に重大な損傷事象が発生すること、施 設から大量の放射性物質が放散される事象が発生すること、あるいはそれらの結果として周辺公 衆に対して放射線被ばくによる災害を及ぼすことのリスク」と定義している。

この定義を受けて、(2)までに説明した各ケースに対して、新基準地震動 Ss の値を想定しそれ を超える地震動に対するリスク(残余のリスク)の試解析を実施した。BWR4 型プラントの Ss は 700gal 及び 1000gal の 2 レベルを想定し、各レベル以上の炉心損傷頻度(相対値)を残余のリ スクとした。なお、基準地震動 Ss は地盤特性等を考慮し適切に設定され、それに対応したプラン トの耐震向上策が実施されるものである。

表 2.17 に、BWR4 型プラントの残余のリスクの試解析の結果を示す。

表 2.17 に示した BWR4 型プラントの残余のリスクの試解析の結果は、想定条件の下での試算で あるが、基準地震動を 700gal とした場合と 1000gal とした場合では残余のリスクに約 40%の差が ある。また、過渡事象時の内的要因の有無は、残余のリスクにはあまり影響しないという結果を 得た。

2.2.3 BWR5 型プラントの解析結果

(1) ベースケース

図 2.27 に、評価対象地震動レベルを 2000gal まで拡張した場合の BWR5 型プラントのプラント 損傷確率曲線(条件付炉心損傷確率曲線)を示す。BWR5 型プラントのプラント損傷確率は約 1900gal 付近の地震動レベルで 1.0 となる。

以下に、BWR5型プラント(サイトB)のベースケースの炉心損傷頻度(相対値)を示す

解析ケース	炉心損傷頻度(/炉年) (相対値)	1300galまでの ケースとの比
1300galまでのケース	2.8×10 ⁻⁴	
1500galまで拡張ケース	3.3×10 ⁻⁴	1.2
2000galまで拡張ケース	4.1×10 ⁻⁴	1.5

BWR5型プラント(サイトB)の炉心損傷頻度(相対値)

評価対象地震動レベルを高地震動領域へ拡張した場合の BWR5 型プラントの炉心損傷頻度(相対値)は、1500galまで拡張した場合には3.3×10⁻⁴/炉年となり1300galまでの場合の約1.2倍、2000gal まで拡張した場合には4.1×10⁻⁴/炉年となり1300galまでの場合の約1.5倍となった。

図 2.28 及び図 2.29 に、評価対象地震動レベルを 1500gal まで拡張した場合の炉心損傷頻度(相対値)に対する起因事象の寄与割合及び地震動レベルごとの単位加速度あたりの炉心損傷頻度(相対値)を示す。また、図 2.30 に、要因別の単位加速度あたりの炉心損傷頻度(相対値)を示す。

図 2.31 及び図 2.32 に、評価対象地震動レベルを 2000gal まで拡張した場合の炉心損傷頻度(相対値)に対する起因事象の寄与割合及び地震動レベルごとの単位加速度あたりの炉心損傷頻度(相対値)を示す。また、図 2.33 に、要因別の単位加速度あたりの炉心損傷頻度(相対値)を示す。 図 2.32、図 2.33 からわかるように、2000gal 付近で炉心損傷頻度(相対値)の増加は極めて小さ くなっている。

評価対象地震動レベルを高地震動領域まで拡張した場合の炉心損傷頻度(相対値)への影響を 起因事象別の寄与で見た場合には、「外部電源喪失」及び「建屋、PCV、RPV 破損」の寄与が高 地震動側へ評価対象地震動レベルを拡張するとともに増加していくのに対して、「過渡事象」の寄 与は低下していく。「LOCA」の寄与は評価対象地震動レベルを 2000gal まで拡張した場合でも 1% 未満である。また、地震動レベルごとに見た場合には、図 2.32 から約 1700gal 以上の領域では、 「過渡事象」の寄与が非常に小さくなり、炉心損傷頻度(相対値)のほとんどが「外部電源喪失」 及び「建屋、PCV、RPV 破損」で占められていることが分かる。

表 2.18 に、各ケースのドミナントシーケンスの比較表を示す。また、表 2.19 に、表 2.18 に示 した BWR5 型プラントのシーケンス構成の記号の一覧を示す。

評価対象地震動レベルを高地震動領域まで拡張した場合のドミナントシーケンスは、1300gal までの場合とほぼ同様の構成である。

(2) 過渡事象から内的要因のみを削除したケース

BWR5型プラント(サイトB)の過渡事象に起因する炉心損傷頻度から内的要因の寄与のみを 削除したケースの炉心損傷頻度(相対値)を以下に示す。

BWR5型プラント(サイトB)の炉心損傷頻度(相対値)(内的要因削除ケース)

解析ケース	炉心損傷頻度(/炉年) (相対値)	1300galまでの ケースとの比
1300galまでのケース	1.6×10 ⁻⁴	
1500galまで拡張ケース	2.1×10 ⁻⁴	1.3
2000galまで拡張ケース	2.9×10 ⁻⁴	1.8

評価対象地震動レベルを高地震動領域へ拡張した場合の BWR5 型プラントの炉心損傷頻度(相対値)は、1500galまで拡張した場合には2.1×10⁻⁴/炉年となり1300galまでの場合の約1.3倍、2000galまで拡張した場合には2.9×10⁻⁴/炉年となり1300galまでの場合の約1.8倍となった。1300galまでのケースに対する炉心損傷頻度の変化は、(1)に示したベースケースよりも大きい。

図 2.34 及び図 2.35 に、評価対象地震動レベルを 1500gal まで拡張した場合の炉心損傷頻度(相対値)に対する起因事象の寄与割合及び地震動レベルごとの単位加速度あたりの炉心損傷頻度(相対値)を示す。また、図 2.36 に、要因別の単位加速度あたりの炉心損傷頻度(相対値)を示す。

図 2.37 及び図 2.38 に、評価対象地震動レベルを 2000gal まで拡張した場合の炉心損傷頻度(相対値)に対する起因事象の寄与割合及び地震動レベルごとの単位加速度あたりの炉心損傷頻度(相対値)を示す。また、図 2.39 に、要因別の単位加速度あたりの炉心損傷頻度(相対値)を示す。 炉心損傷頻度(相対値)への影響を起因事象別の寄与で見た場合には、(1)に示したベースケー スと同様に「外部電源喪失」及び「建屋、PCV、RPV 破損」の寄与が高地震動側へ評価対象地震動レベルを拡張するとともに増加していくのに対して、「過渡事象」の寄与は低下していく。

「LOCA」の寄与は評価対象地震動レベルを 2000gal まで拡張した場合には約1%程度となる。また、地震動レベルごとに見た場合には、図 2.39 から約 1700gal 以上の領域では、「過渡事象」の 寄与が非常に小さくなり、炉心損傷頻度(相対値)のほとんどが「外部電源喪失」及び「建屋、 PCV、RPV 破損」で占められていることが分かる。

表 2.20~表 2.23 に、各ケースの機器カテゴリーごとの FV 重要度及び RAW の上位カテゴリー の一覧を(1)に示したケースと合わせて示す。

評価対象地震動レベルを高地震動領域まで拡張した場合の FV 重要度及び RAW は、ベースケース及び内的要因削除ケースともに、表 2.9 及び表 2.10 に示した評価対象地震動レベルが 1300gal までのケースと機器カテゴリーの構成は同様であるが順位は若干異なっている。また、内的要因を削除したためベースケースに対して内的要因削除ケースの重要度指標の値は若干大きくなっている。

(3) 残余のリスクの試解析

2.2.2 項で説明した BWR4 型プラントと同様に、(2)までに説明した各ケースに対して、残余の リスクの試解析を実施した。BWR5 型プラントの新基準地震動 Ss は、BWR4 型プラントと同様に 700gal 及び 1000gal の 2 レベルを想定し、各レベル以上の炉心損傷頻度(相対値)を残余のリス クとした。なお、基準地震動 Ss は地盤特性等を考慮し適切に設定され、それに対応したプラント の耐震向上策が実施されるものである。

表 2.24 に、BWR5 型プラントの残余のリスクの試解析の結果を示す。試解析の結果は、表 2.17 に示した BWR4 型プラントの結果とは異なる傾向を示しており、基準地震動を 700gal とした場合 と 1000gal とした場合の差は約 10%程度であった。また、残余のリスクに対する過渡事象時の内 的要因の有無は、BWR4 型プラントではあまり影響がなかったが、BWR5 型プラントでは影響が 大きいという結果を得た。

2.3 国内機器故障率

これまでの当機構の地震 PSA における機器のランダム故障率には、当機構の内的事象 PSA で 使用しているものと同様の米国故障率を使用している⁽³⁾。一般に、国内機器のランダム故障率は 米国故障率より小さいため国内故障率を使えば、炉心損傷頻度(相対値)に対する内的要因の寄

与は小さくなることが予想される。この効果を見るため、米国故障率に替えて最新の国内故障率 (2009 年 5 月の原子力技術協会データ)⁽⁴⁾を使用した感度解析を実施した。

2.3.1 ランダム故障率の設定

BWR4型プラント及び BWR5型プラントのそれぞれのランダム故障データに対して、これまでの米国故障率に替えて、最新の国内故障率を適用した。

以下に、故障率設定のための仮定を示す。

- ・米国故障率と国内故障率で、機器及び故障モードが同一の場合は、故障率を置き換えること で設定する。
- ・一つの機器及び故障モードに対してデマンド故障率と時間故障率が並存する場合には、内的 事象 PSA⁽³⁾と同様にαモデルを用いてデマンド故障率にα、時間故障率に(1-α)の重み をかけて故障率を設定する。合成した故障確率のエラーファクターには、時間故障率のエラ ーファクターを適用する。
- ・電動ポンプ、電動弁等の制御回路故障としては、内的事象 PSA と同様に遮断器の機能喪失を 仮定する。
- ・コントロールセンター及びパワーセンターの機能喪失に対しては、米国故障率と同様に母線の機能喪失の故障率を適用する。

表 2.25 に、米国故障率及び国内故障率を適用した BWR プラントの地震 PSA で用いるランダム 故障率の一覧を示す。

2.3.2 解析ケースと解析条件

以下に、国内故障率を用いた解析の条件及び解析ケースの内容を説明する。

(1) 解析条件

国内故障率の解析の条件は、2.1 節及び 2.2 節に示した内的要因の解析及び高地震動領域の解析 と同様の条件で実施した。すなわち、ベースケースに対し米国故障率に替えて国内故障率を適用 した以外の条件(地震動レベル、ミニマルカットセット等)は、2.2 節までの解析の条件と同様 である。

(2) 解析ケース

国内故障率を用いた解析のケースは、BWR4型プラント及び BWR5型プラントのそれぞれに対して、ベースケースと同様の地震動レベルの領域(300~1300gal)及び高地震動領域まで拡張したケース(300~1500gal 及び 300~2000gal)を実施した。

2.3.3 BWR4型プラントの解析結果

以下に、BWR4型プラント(サイトA)に対して米国故障率を国内故障率に替えた場合の炉心 損傷頻度(相対値)の変化を示す。

解析ケース	炉心損傷頻度(/炉年) (相対値) (米国故障率)	炉心損傷頻度(/炉年) (相対値) (国内故障率)	比率 (国内/米国)
1300galまでのケース	2.6×10 ⁻²	2.3×10 ⁻²	0.9
1500galまで拡張ケース	2.7×10 ⁻²	2.4×10 ⁻²	0.9
2000galまで拡張ケース	2.9×10 ⁻²	2.6×10 ⁻²	0.9

BWR4型プラント(サイトA)の炉心損傷頻度(相対値)

ランダム故障率に国内故障率を用いた場合のベースケースのBWR4型プラントの炉心損傷頻度 (相対値)は、いずれのケースにおいても米国故障率を用いた場合に対して約0.9倍となった。

図 2.40 及び図 2.41 に、評価対象地震動領域を 1300gal までとしたケースの炉心損傷頻度(相対値)に対する起因事象別の寄与割合及び地震動レベルごとの起因事象別の炉心損傷頻度(相対値) を示す。また、図 2.42 に、要因別の単位加速度あたりの炉心損傷頻度(相対値)を示す。

図 2.43 及び図 2.44 に、評価対象地震動領域を 1500gal まで拡張した場合の炉心損傷頻度(相対値)に対する起因事象別の寄与割合及び地震動レベルごとの起因事象別の炉心損傷頻度(相対値) を示す。また、図 2.45 に、要因別の単位加速度あたりの炉心損傷頻度(相対値)を示す。

図 2.46 及び図 2.47 に、評価対象地震動領域を 2000gal まで拡張した場合の炉心損傷頻度(相対値)に対する起因事象別の寄与割合及び地震動レベルごとの起因事象別の炉心損傷頻度(相対値) を示す。また、図 2.48 に、要因別の単位加速度あたりの炉心損傷頻度(相対値)を示す。

国内故障率を用いた場合の炉心損傷頻度(相対値)に対する起因事象別の寄与で見た場合には、

評価対象地震動レベルを 1300gal までとしたケース、1500gal まで拡張したケース及び 2000gal ま で拡張したケースのいずれのケースにおいても、「建屋、PCV、RPV 破損」及び「LOCA」の寄与 割合は米国故障率を用いたケースに対して国内故障率を用いたケースの方が大きくなり、「外部電 源喪失」及び「過渡事象」は国内故障率を用いたケースの方が小さくなる。また、地震動レベル ごとに見た場合には、低地震動領域 (300~600gal 付近)の「外部電源喪失」及び「過渡事象」の 寄与が小さくなり、ベースケース (図 2.19 等を参照)で見られる 300gal~400gal の範囲での炉心 損傷頻度 (相対値)の減少傾向がなくなる。

表 2.26 に、各ケースのドミナントシーケンスの比較表を示す。国内故障率を用いた場合のドミ ナントシーケンスは、米国故障率を用いた場合とほぼ同様の構成である。

表 2.27~表 2.32 に、各ケースの機器カテゴリーごとの FV 重要度及び RAW の上位カテゴリー の一覧を示す。国内故障率を用いた場合の FV 重要度及び RAW は、いずれのケースについても米 国故障率を用いた場合と順位はほぼ同じであるが、ランダム故障率が低下していることから米国 故障率を用いた場合に対して重要度指標の値は若干大きくなっている。

2.3.4 BWR5 型プラントの解析結果

BWR5型プラント(サイトB)の過渡事象時に内的要因を考慮したケースの炉心損傷頻度(相対値)を以下に示す。

解析ケース	炉心損傷頻度(/炉年) (相対値) (米国故障率)	炉心損傷頻度(/炉年) (相対値) (国内故障率)	比率 (国内/米国)
1300galまでのケース	2.8×10 ⁻⁴	8.6×10 ⁻⁵	0.3
1500galまで拡張ケース	3.3×10 ⁻⁴	1.4×10 ⁻⁴	0.4
2000galまで拡張ケース	4.1×10 ⁻⁴	2.1×10 ⁻⁴	0.5

BWR5型プラント(サイトB)の炉心損傷頻度(相対値)

ランダム故障率に国内故障率を用いた場合の BWR5 型プラントの炉心損傷頻度(相対値)は、 米国故障率を用いた場合に対して、評価対象地震動レベルを 1300gal までとした場合には約 0.3 倍、1500gal とした場合には約 0.4 倍、2000gal までとした場合には約 0.5 倍となり、評価対象地 震動レベルが高地震動領域まで拡張するとともに、炉心損傷頻度(相対値)の低減割合が小さく なるという結果を得た。 各評価対象地震動領域における炉心損傷頻度の起因事別象別の寄与割合、地震動レベルごとの 単位加速度あたりの起因事象別及び要因別の炉心損傷頻度(相対値)を以下の図に示す。

解析ケース	炉心損傷頻度の起因 事別象別の寄与割合	地震動レベルごとの 起因事象別の炉心損 傷頻度 ^(*)	地震動レベルごと の要因別の炉心損 傷頻度 ^(*)
1300galまでのケース	図 2.49	図 2.50	図2.51
1500galまで拡張ケース	図 2.52	図 2.53	図2.54
2000galまで拡張ケース	図 2.55	図 2.56	図2.57

炉心損傷頻度の起因事象別及び要因別の寄与

(*) 単位加速度あたりの炉心損傷頻度(/炉年)(相対値)

国内故障率を用いた場合の炉心損傷頻度(相対値)に対する起因事象別の寄与で見た場合には、 評価対象地震動レベルを1300galまでとしたケース、1500galまで拡張したケース及び2000galま で拡張したケースのいずれのケースにおいても、「建屋、PCV、RPV破損」及び「外部電源喪失」 の寄与割合は米国故障率を用いたケースに対して国内故障率を用いたケースの方が大きくなり、

「過渡事象」は国内故障率を用いたケースの方が小さくなる。「LOCA」の寄与割合は評価対象地 震動レベルを 2000gal まで拡張した場合に約1%となり、米国故障率を用いた場合よりも増加した。

地震動レベルごとに見た場合には、いずれのケースでも 800gal 付近までの領域の炉心損傷頻度 (相対値)への寄与が非常に小さくなり、米国故障率を用いたケースで見られた低地震動領域に おける炉心損傷頻度(相対値)への大幅な寄与がほぼなくなっている。

さらに、表 2.33 に、各ケースのドミナントシーケンスの比較表を示す。

国内故障率を用いた場合のドミナントシーケンスは、米国故障率を用いた場合とほぼ同様の構成であるが、米国故障率を用いた場合に対して過渡事象を起因事象とするシーケンスの順位が下がっている。

表 2.34~表 2.39 に、各ケースの機器カテゴリーごとの FV 重要度及び RAW の上位カテゴリーの一覧を示す。

国内故障率を用いた場合の FV 重要度及び RAW は、いずれのケースについても米国故障率を用いた場合とほぼ順位は同じであるが、ランダム故障率が低下していることから米国故障率を用いた場合に対して重要度指標の値は若干大きくなっている。

~
Tuller
-fillΠ
中
1/1=
ίζηπ
N9
to
J.
17
2
度
Ĩ
1m1P
権返
損
21
1
炉
6
F
要
ХЦ
~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~
0
IJ
î. I
, j \
ル
"[
>
\
$ \geq $
して
夏動 レ
(震動レ
地震動レ
つ地震動レ
の地震動レ
)の地震動し
A) の地震動レ
トA)の地震動レ
、トA)の地震動レ
イトA)の地震動レ
サイトA)の地震動レ
(サイトA) の地震動レ
· (サイトA) の地震動レ
ト(サイトA)の地震動レ
ント(サイトA)の地震動レ
テント (サイト Y) の地震動レ
ラント(サイトA)の地震動レ
プラント (サイト A) の地震動レ
ピプラント(サイトA)の地震動レ
型プラント(サイトA)の地震動レ
14型プラント(サイトA)の地震動レ
rK4型プラント(サイトA)の地震動レ
WR4型プラント(サイトA)の地震動レ
BWR4型プラント(サイトA)の地震動レ
BWR4型プラント(サイトA)の地震動レ
1 BWR4型プラント(サイトA)の地震動レ
2.1 BWR4型プラント(サイトA)の地震動レ
そ2.1 BWR4型プラント(サイトA)の地震動レ

<∣□
<u>iul</u> n
14
Щ,
衙
NO
1
to
亡
2
-₩K
HIII(
勇
衡
÷
Ę,
1IL
ž
Р,
R
101/
围权
谷
õ
0
$\rightarrow$
°i 1
γ, J
ル
"/
>
し
niiiin Mataliy
震
쐰
6
象の:
事象の
事象の
渡事象の
<b>過渡事象の</b> :
過渡事象の
の過渡事象の
の過渡事象の
A)の過渡事象の:
A) の過渡事象の:
トA)の過渡事象の:
、トA)の過渡事象の:
イトA)の過渡事象の:
サイトA)の過渡事象の
(サイトA)の過渡事象の:
(サイトA)の過渡事象の:
ト(サイトA)の過渡事象の:
ィト(サイト Y)の過渡事象の:
·ント(サイト A)の過渡事象の:
ラント(サイト A)の過渡事象の:
プラント(サイト A)の過渡事象の:
リプラント(サイト A)の過渡事象の:
型プラント(サイトA)の過渡事象の
4型プラント(サイト A)の過渡事象の:
.R4 型プラント(サイト A)の過渡事象の:
WR4 型プラント(サイト A)の過渡事象の:
BWR4 型プラント(サイト A)の過渡事象の:
BWR4型プラント(サイトA)の過渡事象の:
? BWR4型プラント (サイト A) の過渡事象の:
1.2 BWR4 型プラント (サイト A) の過渡事象の:
2.2 BWR4型プラント(サイトA)の過渡事象の:
表 2.2 BWR4 型プラント (サイト A) の過渡事象の:
表 2.2 BWR4 型プラント(サイトA)の過渡事象の:
表 2.2 BWR4 型プラント (サイト A) の過渡事象の:
表 2.2 BWR4 型プラント (サイト A) の過渡事象の:

理日	王 王 王			地震	動レベル (g	al)		
цĶ		300	450	600	750	006	1100	1300
	内的要因のみ	91.0%	45.3%	5.5%	0.6%	0.1%	0.0%	0.0%
炉心損傷頻度に対する 寄与割合	内的要因と地震損傷の組合せ	8.8%	43.0%	41.6%	25.8%	19.4%	14.9%	15.6%
	地震損傷のみ	0.2%	11.8%	53.0%	73.6%	80.4%	85.1%	84.3%

$(\kappa)$
たケー
削除し
内的要因を
と過渡事象の
ドースケース
۲ ۲
(相対値)
相傷頻度
の起因事象別炉心
$\mathbf{A})$
$\sim$
÷)
$\sim$
R4 型プラ
BWI
表 2.3

るようで、しょう	村 田 甫			地震	動 レベル (gal)	(*)			(*) (*)
月年 ひし シー・ノー	(1) (1) (1) (1) (1) (1) (1) (1) (1) (1)	300	450	600	750	006	1100	1300	CUF
	原子炉建屋損傷	0.0E+00	2.1E-14	4.2E-09	3.3E-07	5.5E-07	9.0E-07	1.2E-06	4.5E-04
	格納容器破損	9.5E-11	7.4E-09	1.5E-07	5.1E-07	6.3E-07	1.1E-06	1.3E-06	5.5E-04
	圧力容器損傷	1.4E-11	1.1E-09	1.0E-08	9.1E-08	3.1E-07	1.1E-06	1.1E-06	4.1E-04
	ISLOCA	6.7E-14	9.1E-12	1.7E-10	2.2E-09	1.2E-08	4.7E-07	1.1E-06	1.9E-04
T     エ   、 、	大LOCA	9.2E-11	1.8E-09	1.8E-08	1.5E-07	4.8E-07	1.1E-06	1.1E-06	4.5E-04
	中LOCA	3.5E-09	2.6E-08	1.6E-07	1.3E-06	3.2E-06	5.9E-06	4.1E-06	2.4E-03
	∕]∕LOCA	3.0E-09	2.8E-08	2.5E-07	1.8E-06	4.6E-06	9.9E-06	4.7E-06	3.5E-03
	外部電源喪失	3.2E-06	7.6E-06	1.3E-05	2.6E-05	2.8E-05	1.4E-05	1.9E-06	1.5E-02
	過渡事象	8.6E-06	2.9E-06	3.3E-06	4.4E-06	2.5E-06	6.1E-07	3.4E-08	2.7E-03
	CDF	1.2E-05	1.1E-05	1.7E-05	3.5E-05	4.0E-05	3.5E-05	1.6E-05	2.6E-02
	原子炉建屋損傷	0.0E+00	2.1E-14	4.2E-09	3.3E-07	5.5E-07	9.0E-07	1.2E-06	4.5E-04
	格納容器破損	9.5E-11	7.4E-09	1.5E-07	5.1E-07	6.3E-07	1.1E-06	1.3E-06	5.5E-04
	圧力容器損傷	1.4E-11	1.1E-09	1.0E-08	9.1E-08	3.1E-07	1.1E-06	1.1E-06	4.1E-04
	ISLOCA	6.7E-14	9.1E-12	1.7E-10	2.2E-09	1.2E-08	4.7E-07	1.1E-06	1.9E-04
過渡事象から	$\pm$ LOCA	9.2E-11	1.8E-09	1.8E-08	1.5E-07	4.8E-07	1.1E-06	1.1E-06	4.5E-04
いじ衆凶を 削除したケース	中LOCA	3.5E-09	2.6E-08	1.6E-07	1.3E-06	3.2E-06	5.9E-06	4.1E-06	2.4E-03
	∕]∕LOCA	3.0E-09	2.8E-08	2.5E-07	1.8E-06	4.6E-06	90-36 [.] 6	4.7E-06	3.5E-03
	外部電源喪失	3.2E-06	7.6E-06	1.3E-05	2.6E-05	2.8E-05	1.4E-05	1.9E-06	1.5E-02
	過渡事象	7.8E-07	1.6E-06	3.1E-06	4.4E-06	2.5E-06	6.1E-07	3.4E-08	2.0E-03
	CDF	4.0E-06	9.3E-06	1.7E-05	3.5E-05	4.0E-05	3.5E-05	1.6E-05	2.5E-02
(*)表中の 300~13	300gal の値は当該地震動 レベルに	おける単位加速	<b>度あたりの炉</b>	心損傷頻度(材	<b>目対値)、右欄</b>	の CDF は評価>	対象地震動レイ	ミルの全範囲で	の積分値

順告	推盟カテゴリー	FV重	要度
順位	機奋ルアユリー	ベースケース	内的要因削除ケース
1	地震による制御棒挿入不能	0.38	0.39
2	メタクラ	0.18	0.18
3	起動用変圧器	0.16	0.16
4	ファン	0.15	0.16
5	海水ポンプ取水ピット	0.11	0.11
6	ポンプ駆動用蒸気タービン	0.09	0.10
7	軽油タンク	0.09	0.10
8	大型平底縦形タンク	0.05	0.05
9	電動弁	0.03	0.03
10	パワーセンター	0.02	0.02

表 2.4 FV 重要度の上位機器カテゴリー一覧(BWR4 型プラント)

順位	機器カテゴリー	RAW		
		ベースケース	内的要因削除ケース	
1	原子炉圧力容器	40	41	
2	空気作動弁	40	41	
3	小型電動弁	40	41	
4	メタクラ	40	41	
5	論理回路制御盤	40	41	
6	ファン	40	41	
7	原子炉格納容器(D/W)	40	41	
8	原子炉格納容器(S/P)	40	41	
9	原子炉建屋	40	41	
10	配管(CRD)	40	41	
11	パワーセンター	40	41	
12	配管(ELC)	40	41	
13	制御棒	40	41	
14	サージタンク	40	41	
15	逆止弁	28	29	
16	非常用ディーゼル発電機	16	16	
17	海水ポンプ取水ピット	15	15	
18	配管 (RHR)	13	13	
19	主蒸気隔離弁	13	13	
20	配管 (RCWS)	12	12	

表 2.5 RAW の上位機器カテゴリー一覧 (BWR4 型プラント)

		1100 1300	6.8% 0.7%	14.0% 22.1%	79.3% 77.3%
けする寄与割合	al)	900	40.3%	7.1%	52.6%
損傷頻度に対	動レベル(g	750	95.4%	3.5%	1.1%
各要因の炉心	地震	600	99.4%	0.6%	0.0%
バンレビ との		450	100.0%	0.0%	0.0%
)の地震動し		300	100.0%	0.0%	0.0%
BWR5 型プラント (サイト B	出通	安凶	内的要因のみ	内的要因と地震損傷の組合せ	地震損傷のみ
麦 2.6	日 旦	ц Ц	炉心損傷頻度に対する 寄与割合		

<10
₩L
14
6.1
衙
NO.
No
to
÷
-15
NJ
÷
-#K
1
±€/
乍死
#
1
1
巴
$\hat{\circ}$
Р,
R
1-1
要
N-
КЦ
2
<u> </u>
20
11
, j
~
11
<
,
Ń
7
動 レ,
<b>実動</b> レ,
震動レ
地震動し、
地震動レ
の地震動し
の地震動し
この地震動 レ
<ul><li>B)の地震動し、</li></ul>
◇B)の地震動し、
トB)の地震動レ
イトB)の 地震動 レ
トイトB)の地震動レ
サイトB)の地震動レ
(サイトB)の地震動レ
(サイトB)の地震動レ
ト(サイトB)の地震動レ
<ト(サイトB)の地震動レ
ント(サイトB)の地震動し
ラント(サイトB)の地震動レ
。ラント(サイト B)の地震動 D-
プラント(サイト B)の地震動 D-
꾑プラント(サイト B)の地震動 レー
型プラント(サイトB)の地震動レ
5型プラント(サイトB)の地震動レ
K5型プラント (サイト B) の地震動 レー
WR5型プラント (サイト B) の地震動 レ
3WR5型プラント(サイトB)の地震動レ
BWR5型プラント(サイトB)の地震動レー
BWR5型プラント(サイトB)の地震動レー
6 BWR5型プラント(サイトB)の地震動レー
2.6 BWR5型プラント(サイトB)の地震動レー
そ2.6 BWR5型プラント(サイトB)の地震動レー

寄与割合
に対する
損傷頻度
専因の炉心
ごとの各夏
動レベル
象の地震
の過渡事
$\mathbf{P}(\mathbf{B})$
(+ 4)
プラント
BWR5型
表 2.7

	300	1%	3%	.6%					
	13	0.	5.	94					
	1100	0.6%	4.7%	94.6%					
al)	006	6.5%	6.6%	86.9%					
動 レベル (g	750	80.4%	13.9%	5.7%					
地震	600	98.5%	1.5%	0.0%					
	450	%6.66	0.1%	0.0%					
	300	100.0%	0.0%	0.0%					
要因		内的要因のみ	内的要因と地震損傷の組合せ	地震損傷のみ					
項目			炉心損傷頻度に対する 寄与割合						
						; ; ;			
------------------------------	---------	---------	---------	---------	------------	-------------	---------	---------	---------
観桁ケース	討 玉 重 免			地震動	動レベル (gal)	(*)			
N+ V / / N+	★ 千 云 司	300	450	600	750	006	1100	1300	CDL
	原子炉建屋損傷	0.0E+00	0.0E+00	6.3E-18	1.1E-13	5.9E-11	1.2E-09	8.3E-09	9.1E-07
	格納容器破損	4.2E-15	6.7E-12	1.7E-10	4.0E-09	1.7E-08	2.8E-08	5.2E-08	1.5E-05
	圧力容器損傷	4.3E-14	2.0E-12	1.1E-11	3.0E-11	6.0E-11	1.6E-10	6.4E-10	1.1E-07
	ISLOCA	0.0E+00	0.0E+00	0.0E+00	1.2E-20	2.1E-18	2.3E-16	6.9E-15	4.5E-13
アーフレーン	大LOCA	1.8E-18	1.4E-16	3.2E-15	3.4E-14	3.2E-13	3.5E-12	4.2E-11	3.8E-09
	φLOCA	0.0E+00	0.0E+00	1.4E-17	1.5E-15	5.4E-14	3.4E-12	1.6E-10	9.8E-09
	/\LOCA	0.0E+00	4.9E-18	9.1E-17	3.2E-15	8.9E-14	7.8E-12	2.8E-10	1.9E-08
	外部電源喪失	6.9E-08	1.6E-07	1.4E-07	8.0E-08	6.7E-08	1.3E-07	2.3E-07	1.2E-04
	過渡事象	1.5E-06	2.1E-07	4.0E-08	1.0E-08	2.6E-08	3.8E-08	3.4E-08	1.4E-04
	CDF	1.6E-06	3.8E-07	1.8E-07	9.4E-08	1.1E-07	1.9E-07	3.2E-07	2.8E-04
	原子炉建屋損傷	0.0E+00	0.0E+00	6.3E-18	1.1E-13	5.9E-11	1.2E-09	8.3E-09	9.1E-07
	格納容器破損	4.2E-15	6.7E-12	1.7E-10	4.0E-09	1.7E-08	2.8E-08	5.2E-08	1.5E-05
	圧力容器損傷	4.3E-14	2.0E-12	1.1E-11	3.0E-11	6.0E-11	1.6E-10	6.4E-10	1.1E-07
	ISLOCA	0.0E+00	0.0E+00	0.0E+00	1.2E-20	2.1E-18	2.3E-16	6.9E-15	4.5E-13
過渡事象から内的 囲田や <u>割除しまた</u>	大LOCA	1.8E-18	1.4E-16	3.2E-15	3.4E-14	3.2E-13	3.5E-12	4.2E-11	3.8E-09
女凶を思然したこ	фL0СА	0.0E+00	0.0E+00	1.4E-17	1.5E-15	5.4E-14	3.4E-12	1.6E-10	9.8E-09
	∕]\LOCA	0.0E+00	4.9E-18	9.1E-17	3.2E-15	8.9E-14	7.8E-12	2.8E-10	1.9E-08
	外部電源喪失	6.9E-08	1.6E-07	1.4E-07	8.0E-08	6.7E-08	1.3E-07	2.3E-07	1.2E-04
	過渡事象	2.7E-11	1.1E-10	5.8E-10	2.0E-09	2.5E-08	3.8E-08	3.4E-08	2.0E-05
	CDF	6.9E-08	1.6E-07	1.5E-07	8.6E-08	1.1E-07	1.9E-07	3.2E-07	1.6E-04

表 2.8 BWR5型プラント(サイト B)の起因事象別炉心損傷頻度(相対値)(ベースケースと過渡事象の内的要因を削除したケース)

(*)表中の 300~1300gal の値は当該地震動レベルにおける単位加速度あたりの炉心損傷頻度(相対値)、右欄の CDF は評価対象地震動レベルの全範囲での積分値

四百 (寺	松明カテゴリ	FV重	要度
· 順1並	機器カチュリー	ベースケース	内的要因削除ケース
1	起動用変圧器	0.30	0.52
2	海水ポンプ取水ピット	0.19	0.34
3	格納容器	0.05	0.08
4	メタクラ	0.01	0.02
5	ファン	0.01	0.02
6	制御棒	0.01	0.02
7	遮断器	0.01	0.02
8	軽油タンク	0.004	0.008
9	非常用ディーゼル発電機	0.004	0.006
10	原子炉建屋	0.003	0.005

表 2.9 FV 重要度の上位機器カテゴリー一覧(BWR5 型プラント)

四百 (宁	桃田カテゴル	RA	ΔW
· 順1並		ベースケース	内的要因削除ケース
1	原子炉圧力容器	3700	6500
2	大型縦形ポンプ	3700	6500
3	非常用ディーゼル発電機	3700	6500
4	メタクラ	3700	6500
5	原子炉建屋	3700	6500
6	格納容器	3700	6500
7	パワーセンター	3700	6500
8	海水ポンプ取水ピット	3600	6400
9	主蒸気隔離弁	1100	2000
10	RHR 配管	1100	2000
11	制御棒	1100	1900
12	ファン	270	470
13	遮断器	250	440
14	空調ユニット	140	250
15	軽油タンク	120	220
16	空気作動弁	26	45
17	モータコントロールセンタ	17	29
18	大型横形容器/熱交換器	12	20
19	起動用変圧器	9	14
20	逃がし安全弁	7	12

表 2.10 RAW の上位機器カテゴリー一覧 (BWR5 型プラント)

(BWR4型プラント)
ドミナントシーケンス-覧
表 2.11

(1*) 空 華 ちょくちょう		1300galまで			1500galまで			2000galまで	
20日 く く 100	順位	寄与割合	累積寄与	順位	寄与割合	累積寄与	順位	寄与割合	累積寄与
TEB1B2	1	22.5%	22.5%	1	21.4%	21.4%	1	20.5%	20.5%
TECIUI	2	8.8%	31.2%	2	8.2%	29.6%	2	7.9%	28.4%
S2TEC1	3	5.9%	37.2%	3	6.8%	36.4%	3	6.7%	35.1%
S2TEB1B2	4	4.9%	42.1%	4	5.3%	41.7%	4	5.2%	40.3%
TEC1C3	5	4.5%	46.6%	9	4.2%	45.9%	9	4.1%	44.4%
SITEC1	9	4.0%	50.6%	5	4.9%	50.9%	5	5.1%	49.5%
TEU1U2V1V2	L	3.6%	54.2%	8	3.4%	54.3%	10	3.3%	52.8%
TUSU1U2V1V2	8	3.3%	57.5%	10	3.1%	57.4%	12	3.0%	55.8%
TEC1B1B2	6	3.3%	60.7%	6	3.4%	60.7%	11	3.2%	59.0%
S1TEB1B2	10	3.2%	64.0%	7	3.7%	64.5%	6	3.7%	62.7%
TEB1U1V1V2	11	2.9%	66.9%	12	2.8%	67.3%	13	2.7%	65.4%
TEB2U2V1V2	12	2.5%	69.4%	14	2.4%	69.7%	15	2.3%	67.7%
TUAC1U1	13	2.5%	71.9%	15	2.3%	72.0%	16	2.2%	70.0%
C001	14	2.2%	74.1%	11	2.9%	74.9%	8	3.8%	73.7%
TEC1B2	15	1.9%	76.0%	17	1.8%	76.7%	17	1.7%	75.5%
B001	16	1.8%	77.7%	13	2.5%	79.3%	7	3.8%	79.3%
V001	17	1.6%	79.3%	16	2.2%	81.5%	14	2.7%	82.0%
TUAC1C3	18	1.5%	80.8%	19	1.4%	82.9%	20	1.3%	83.4%
TECIBIUI	19	1.5%	82.3%	18	1.4%	84.3%	19	1.3%	84.7%
TUSW24W5	20	1.3%	83.6%	20	1.2%	85.5%	22	1.2%	85.9%

(*1)シーケンス構成記号は表 2.12 参照 (*2)「寄与割合」及び「累積寄与」は、全炉心損傷頻度に対する寄与割合と累積寄与割合

表 2.12 シーケンス構成記号一覧(BWR4 型プラント)

	区分	記号	内容
		B001	原子炉建屋損傷
		C001	格納容器破損
		V001	圧力容器損傷
		Vb	インターフェースLOCA
±-	田重免	А	大LOCA
	四世家	<b>S</b> 1	中LOCA
		S2	小LOCA
		TE	外部電源喪失事象
		TUA	過渡事象 (スクラム失敗時)
		TUS	過渡事象 (スクラム成功時)
		C1	スクラム系による原子炉未臨界失敗
	反応度制御	C2	再循環ポンプトリップによる出力低下失敗
		C3	ほう酸水注入系による原子炉未臨界失敗
		М	逃がし安全弁の開動作失敗
	百子后冯王防止	P3	逃がし安全弁3弁の再閉失敗
	床亅炉迴止Ŋ止	P2	逃がし安全弁2弁の再閉失敗
		P1	逃がし安全弁1弁の再閉失敗
		U1	高圧注入系による原子炉への給水失敗
緩和システム		U2	原子炉隔離時冷却系による原子炉への給水失敗
等		X1	自動減圧系による自動減圧失敗
	炉心冷却	X12	自動または手動による原子炉減圧失敗
		X3	原子炉手動減圧失敗
		V1	炉心スプレイ系による原子炉への給水失敗
		V2	低圧注入系による原子炉への給水失敗
	枚納茨哭執除主	W24	残留熱除去系による格納容器熱除去失敗
		W5	格納容器ベントによる格納容器熱除去失敗
	非命田雪旭	B1	非常用ディーゼル発電機A系機能喪失
	フヒ市 円 电你	B2	非常用ディーゼル発電機B系機能喪失

順告	推盟カテブリー	FV重	要度
順12		ベースケース	内的要因削除ケース
1	地震による制御棒挿入不能	0.37	0.38
2	メタクラ	0.16	0.17
3	起動用変圧器	0.15	0.15
4	ファン	0.14	0.14
5	海水ポンプ取水ピット	0.10	0.10
6	ポンプ駆動用蒸気タービン	0.09	0.09
7	軽油タンク	0.09	0.09
8	大型平底縦形タンク	0.05	0.05
9	電動弁	0.03	0.03
10	パワーセンター	0.02	0.02

表 2.13 FV 重要度の上位機器カテゴリー一覧(BWR4 型プラント、1500gal まで)

ME (去	桃田カテゴリ	RA	AW
順位		ベースケース	内的要因削除ケース
1	原子炉圧力容器	37	38
2	空気作動弁	37	38
3	電動弁	37	38
4	メタクラ	37	38
5	論理回路制御盤	37	38
6	ファン	37	38
7	原子炉格納容器(D/W)	37	38
8	原子炉格納容器(S/P)	37	38
9	原子炉建屋	37	38
10	配管(CRD)	37	38
11	パワーセンター	37	38
12	配管(ELC)	37	38
13	制御棒	37	38
14	サージタンク	37	38
15	逆止弁	26	27
16	非常用ディーゼル発電機	15	15
17	海水ポンプ取水ピット	14	15
18	配管(RHR)	12	12
19	主蒸気隔離弁	12	12
20	配管 (RCWS)	11	12

表 2.14 RAW の上位機器カテゴリー一覧 (BWR4 型プラント、1500gal まで)

<b>順 侍</b>	推盟カテブリー	FV重	要度
· 順1-12.		ベースケース	内的要因削除ケース
1	地震による制御棒挿入不能	0.37	0.37
2	メタクラ	0.15	0.16
3	起動用変圧器	0.14	0.15
4	ファン	0.13	0.14
5	海水ポンプ取水ピット	0.10	0.10
6	ポンプ駆動用蒸気タービン	0.08	0.09
7	軽油タンク	0.08	0.08
8	大型平底縦形タンク	0.05	0.05
9	電動弁	0.03	0.03
10	パワーセンター	0.02	0.02

表 2.15 FV 重要度の上位機器カテゴリー一覧 (BWR4 型プラント、2000gal まで)

<b>顺子</b>	松明カニゴル	RA	ΔW
順12	機器以アユリー	ベースケース	内的要因削除ケース
1	原子炉圧力容器	36	37
2	空気作動弁	36	37
3	電動弁	36	37
4	メタクラ	36	37
5	論理回路制御盤	36	37
6	ファン	36	37
7	原子炉格納容器(D/W)	36	37
8	原子炉格納容器(S/P)	36	37
9	原子炉建屋	36	37
10	配管(CRD)	36	37
11	パワーセンター	36	37
12	配管(ELC)	36	37
13	地震による制御棒挿入不能	36	37
14	サージタンク	36	37
15	逆止弁	25	26
16	非常用ディーゼル発電機	14	15
17	海水ポンプ取水ピット	14	14
18	配管 (RHR)	12	12
19	主蒸気隔離弁	12	12
20	配管 (RCWS)	11	11

表 2.16 RAW の上位機器カテゴリー一覧 (BWR4 型プラント、2000gal まで)

解析ケース	評価対象 地震動レベル	想定基準地震動	CDF(相対値)	寄与割合 (残余のリスク/ 全炉心損傷頻度)
			2.6×10 ⁻²	
	300~1300gal	700gal	2.1×10 ⁻²	0.80
		1000gal	9.4×10 ⁻³	0.37
			2.7×10 ⁻²	
ベースケース	300~1500gal	700gal	2.3×10 ⁻²	0.85
		1000gal	1.2×10 ⁻²	0.44
			2.9×10 ⁻²	
	300~2000gal	700gal	2.5×10 ⁻²	0.86
		1000gal	1.3×10 ⁻²	0.47
			2.5×10 ⁻²	
	300~1300gal	700gal	$2.1 \times 10^{-2}$	0.83
		1000gal	9.4×10 ⁻³	0.38
温油事象時の			$2.7 \times 10^{-2}$	
内的要因	$300\!\sim\!1500$ gal	700gal	2.3×10 ⁻²	0.87
		1000gal	1.2×10 ⁻²	0.45
			2.8×10 ⁻²	
	300~2000gal	700gal	2.5×10 ⁻²	0.88
		1000gal	1.3×10 ⁻²	0.48

表 2.17 残余のリスクの試解析結果(BWR4 型プラント)

シーケンス構み(*1)		1300galまで			1500galまで			1500galまで	
	順位	寄与割合	累積寄与	順位	寄与割合	累積寄与	順位	寄与割合	累積寄与
TRW24W5	1	32.0%	32.0%	1	27.0%	27.0%	2	22.2%	22.2%
TEB1B2B301U2	2	14.0%	45.9%	2	19.6%	46.6%	1	24.3%	46.4%
TEB1B20103	3	12.6%	58.6%	3	11.3%	58.0%	4	9.6%	56.0%
TR1U1U2V1V2	4	11.9%	70.4%	7	11.2%	69.2%	3	9.7%	65.8%
TEB10103W24	5	6.1%	76.5%	9	5.4%	74.6%	9	4.5%	70.3%
TEB20103W24	9	%0.9	82.5%	L	5.3%	%6.9 <i>L</i>	7	4.4%	74.7%
PCVR	7	5.1%	87.6%	5	6.9%	86.8%	5	9.1%	83.8%
TRU1W24W5	8	1.7%	89.3%	8	1.4%	88.2%	10	1.2%	85.0%
TRU1U2X2	6	1.5%	90.7%	10	1.2%	89.5%	11	1.0%	86.0%
TEB1B2B30102	10	1.0%	91.7%	6	1.4%	90.9%	8	3.2%	89.2%
TRP1W24W5	11	0.9%	92.6%	12	0.7%	91.6%	14	0.6%	89.8%
TE0103W24W5	12	0.7%	93.3%	13	0.7%	92.3%	15	0.6%	90.4%
TEC1C3	13	0.4%	93.7%	15	0.4%	92.8%	17	0.4%	90.8%
TEB1B2B3P101U2	14	0.4%	94.1%	14	0.5%	93.3%	13	0.7%	91.4%
TEB1B2P10103	15	0.3%	94.5%	18	0.3%	93.6%	21	0.3%	91.7%
TRC1C3	16	0.3%	94.8%	17	0.3%	94.0%	19	0.3%	92.0%
RBR	17	0.3%	95.1%	11	0.8%	94.7%	6	1.6%	93.6%
TEB2B3010203W24	18	0.3%	95.4%	16	0.4%	95.1%	16	0.5%	94.1%

表 2.18 ドミナントシーケンスー覧(BWR5型プラント)

(*2)「寄与割合」及び「累積寄与」は、全炉心損傷頻度に対する寄与割合と累積寄与割合 (*1)シーケンス構成記号は表 2.19 参照

94.2% 94.3%

0.1% 0.1% 0.1%

26 27

95.3% 95.4%

0.1% 0.1%

95.5% 95.7%

0.2%

20

TEB1P10103W24 TEB2P10103W24

22 23

表 2.19 シーケンス構成記号一覧(BWR5 型プラント)

	区分	記号	内容
		RBR	原子炉建屋損傷
		PCVR	格納容器破損
		RVR	圧力容器損傷
		V	インターフェースLOCA
j	起因事象	Ai	大LOCA
		S1	中LOCA
		S2	小LOCA
		TE	外部電源喪失
		TR	過渡事象
		C1	制御棒駆動水圧系による原子炉未臨界失敗
	反応度制御	C2	再循環ポンプトリップによる出力低下失敗
		C3	ほう酸水注入系による原子炉未臨界失敗
		М	逃がし安全弁の開動作失敗
	原子炉	P3	逃がし安全弁3弁の再閉失敗
	過圧防止	P2	逃がし安全弁2弁の再閉失敗
		P1	逃がし安全弁1弁の再閉失敗
		U1	高圧炉心スプレイ系による原子炉への給水失敗
		U2	原子炉隔離時冷却系による原子炉への給水失敗
	后心冷却	X1	自動減圧系による自動減圧失敗
经手口万		X2	原子炉手動減圧による手動減圧失敗
被仙术		V1	低圧炉心スプレイ系原子炉への給水失敗
		V2	低圧注水系による原子炉への給水失敗
	格納容器	W24	残留熱除去系による格納容器熱除去失敗
	熱除去	W5	格納容器ベントによる格納容器熱除去失敗
		B1	非常用ディーゼル発電機A系機能喪失
		B2	非常用ディーゼル発電機B系機能喪失
	非常用電源	B3	非常用ディーゼル発電機HPCS系機能喪失
	及び 外部電源復帰	01	スクラム成功後の炉心冷却に対する許容時間(30分)以内の外部電源復帰 に失敗
	等	O2	原子炉隔離時冷却系制御用バッテリーの枯渇時間(8時間)以内の 外部電源復帰及び非常用ディーゼル発電機復帰に失敗
		03	スクラム成功後の格納容器熱除去に対する許容時間(24時間)以内の 外部電源復帰及び非常用ディーゼル発電機復帰に失敗

(注) 01、02 及び 03 は、イベントツリー上では存在するが分岐確率=1.0 としている。

<b>顺子</b>	松明カテゴリ	FV重	要度
順位	機器カチュリー	ベースケース	内的要因削除ケース
1	起動用変圧器	0.27	0.43
2	海水ポンプ取水ピット	0.25	0.40
3	格納容器	0.06	0.10
4	ファン	0.03	0.04
5	メタクラ	0.02	0.04
6	遮断器	0.02	0.04
7	制御棒	0.02	0.02
8	非常用ディーゼル発電機	0.008	0.01
9	原子炉建屋	0.006	0.01
10	軽油タンク	0.005	0.01

表 2.20 FV 重要度の上位機器カテゴリー一覧(BWR5 型プラント、1500gal まで)

<b>顺子</b>	機関カテブリー	RA	AW
· 順12.		ベースケース	内的要因削除ケース
1	原子炉圧力容器	3100	5000
2	大型縦形ポンプ	3100	5000
3	非常用ディーゼル発電機	3100	5000
4	メタクラ	3100	5000
5	原子炉建屋	3100	5000
6	格納容器	3100	5000
7	パワーセンター	3100	5000
8	海水ポンプ取水ピット	3100	5000
9	主蒸気隔離弁	940	1500
10	RHR 配管	940	1500
11	制御棒	930	1500
12	ファン	230	360
13	遮断器	210	340
14	空調ユニット	120	190
15	軽油タンク	110	170
16	空気作動弁	22	35
17	モータコントロールセンタ	15	23
18	大型横形容器/熱交換器	10	16
19	起動用変圧器	8	11
20	逃がし安全弁	7	10

表 2.21 RAW の上位機器カテゴリー一覧 (BWR5 型プラント、1500gal まで)

四百 (宁	桃田カニゴリ	FV重	要度
· 順1並		ベースケース	内的要因削除ケース
1	海水ポンプ取水ピット	0.28	0.40
2	起動用変圧器	0.25	0.36
3	格納容器	0.06	0.088
4	ファン	0.06	0.078
5	遮断器	0.04	0.059
6	メタクラ	0.03	0.040
7	制御棒	0.02	0.032
8	非常用ディーゼル発電機	0.02	0.029
9	原子炉建屋	0.008	0.011
10	軽油タンク	0.005	0.008

表 2.22 FV 重要度の上位機器カテゴリー一覧 (BWR5 型プラント、2000gal まで)

四百 (宁	桃田カニゴリ	RA	AW
順12.		ベースケース	内的要因削除ケース
1	原子炉圧力容器	2600	3700
2	大型縦形ポンプ	2600	3700
3	非常用ディーゼル発電機	2600	3700
4	メタクラ	2600	3700
5	原子炉建屋	2600	3700
6	格納容器	2600	3700
7	パワーセンター	2600	3700
8	海水ポンプ取水ピット	2500	3600
9	主蒸気隔離弁	770	1100
10	RHR 配管	770	1100
11	制御棒	760	1100
12	ファン	190	270
13	遮断器	180	250
14	空調ユニット	100	140
15	軽油タンク	86	120
16	空気作動弁	18	260
17	モータコントロールセンタ	12	17
18	大型横形容器/熱交換器	9	12
19	起動用変圧器	6	9
20	逃がし安全弁	6	8

表 2.23 RAW の上位機器カテゴリー一覧 (BWR5 型プラント、2000gal まで)

解析ケース	評価対象 地震動レベル	想定基準地震動	CDF(相対値)	寄与割合 (残余のリスク/ 全炉心損傷頻度)
			2.8×10 ⁻⁴	
	300~1300gal	700gal	9.7×10 ⁻⁵	0.35
		1000gal	6.7×10 ⁻⁵	0.24
			3.3×10 ⁻⁴	
ベースケース	300~1500gal	700gal	1.6×10 ⁻⁴	0.47
		1000gal	1.2×10 ⁻⁴	0.37
			4.1×10 ⁻⁴	
	300~2000gal	700gal	2.3×10 ⁻⁴	0.57
		1000gal	2.0×10 ⁻⁴	0.49
			1.6×10 ⁻⁴	
	300~1300gal	700gal	9.5×10 ⁻⁵	0.60
		1000gal	6.7×10 ⁻⁵	0.42
過渡事象時の			2.1×10 ⁻⁴	
内的要因	300~1500gal	700gal	1.5×10 ⁻⁴	0.73
日际クーク		1000gal	1.2×10 ⁻⁴	0.59
			2.8×10 ⁻⁴	
	300~2000gal	700gal	2.3×10 ⁻⁴	0.80
		1000gal	2.0×10 ⁻⁴	0.70

表 2.24 残余のリスクの試解析結果(BWR5 型プラント)

第二十二二	2 一子塑件		米国故障率			国内故障率		供业
	以停て「	平均値	中央値	EF	平均値	中央値	EF	「用心
非常用DG	起動失敗(1ヶ月)	6.0E-04	4.8E-04	3	1.5E-03	8.0E-04	7	
非常用DG	継続運転失敗	3.4E-03	1.3E-03	10	2.3E-03	2.0E-03	2	
電動ポンプ	起動失敗(1ヶ月)	4.4E-04	1.6E-04	10	6.3E-05	1.4E-05	17	
電動ポンプ	起動失敗(2ヶ月)	6.2E-04	2.3E-04	10	8.7E-05	1.9E-05	17	
電動ポンプ	起動失敗(1年)	2.4E-03	9.2E-04	10	3.2E-04	7.2E-05	17	
電動ポンプ	継続運転失敗	3.4E-04	1.3E-04	10	2.6E-05	8.6E-06	12	
電動ポンプMCC	機能喪失(1ヶ月)	2.2E-03	8.1E-04	10	2.8E-05	4.0E-06	25	国内データは遮断器の 機能喪失を適用
電動ポンプMCC	機能喪失(2ヶ月)	3.1E-03	1.1E-03	10	3.6E-05	5.3E-06	25	国内データは遮断器の 機能喪失を適用
電動ポンプMCC	機能喪失(1年)	1.2E-02	4.6E-03	10	1.2E-04	1.8E-05	25	国内データは遮断器の 機能喪失を適用
タービン駆動ポンプ	起動失敗	8.2E-03	3.1E-03	10	1.5E-03	9.9E-05	47	
タービン駆動ポンプ	継続運転失敗	2.4E-03	9.0E-04	10	7.0E-05	4.7E-05	4	
タービン駆動ポンプ (サポ 一ト部)	機能喪失(1ヶ月)	1.3E-02	5.0E-03	10	2.8E-05	4.0E-06	25	国内データは遮断器の 機能喪失を適用

表 2.25 ランダム故障率 (1/7)

2-39

(注)()は定期試験間隔

し ニブ パチ 指 葬	が高子し		米国故障率			国内故障率		北
	以呼「」	平均値	中央値	EF	平均値	中央値	EF	
電動弁	作動失敗(1ヶ月)	3.5E-03	1.3E-03	10	4.1E-05	1.9E-06	60	
電動弁	作動失敗(3ヶ月)	3.8E-03	1.4E-03	10	4.8E-05	2.2E-06	60	
電動弁	作動失敗(1年)	5.0E-03	1.9E-03	10	8.0E-05	3.6E-06	60	
電動弁	閉塞(1ヶ月)	1.2E-05	9.2E-06	3	3.5E-06	8.5E-07	16	
電動弁	閉塞(1年)	1.4E-04	1.1E-04	3	4.2E-05	1.0E-05	16	
電動弁	閉塞[24時間]	7.7E-07	6.1E-07	3	2.3E-07	5.7E-08	16	
電動弁MCC	機能喪失(1ヶ月)	1.3E-03	4.7E-04	10	3.4E-05	4.9E-06	25	国内データは遮断器の 機能喪失を適用
電動弁MCC	機能喪失(3ヶ月)	1.4E-03	5.1E-04	10	4.1E-05	6.0E-06	25	国内データは遮断器の 機能喪失を適用
電動弁MCC	機能喪失(1年)	1.8E-03	6.8E-04	10	7.2E-05	1.1E-05	25	国内データは遮断器の 機能喪失を適用
空気作動弁	作動失敗(1ヶ月)	7.5E-04	6.0E-04	3	4.2E-05	2.2E-05	6	
空気作動弁	作動失敗(1年)	1.1E-03	8.6E-04	3	1.3E-04	6.9E-05	9	

表 2.25 ランダム故障率 (2/7)

(注)()は定期試験間隔、[]は使命時間

リニブルナ語弊	ビート型本		米国故障率			国内故障率		<del>龙</del> 荆
気色シノーシー	以降て「、	平均値	中央値	EF	平均値	中央値	EF	通わ
空気作動弁	内部リーク (1ヶ月)	3.6E-05	1.4E-05	10	1.0E-06	3.9E-07	10	
空気作動弁	内部リーク (1年)	4.4E-04	3.5E-04	3	1.3E-05	1.0E-05	3	
空気作動弁	誤作動	2.4E-06	9.0E-07	10	1.4E-07	5.2E-08	10	
空気作動弁	閉塞	2.4E-06	1.9E-06	3	2.4E-07	4.1E-08	22	
空気作動弁MCC	機能喪失(1ヶ月)	1.2E-03	4.4E-04	10	3.4E-05	4.9E-06	25	国内データは遮断器の 機能喪失を適用
空気作動弁MCC	機能喪失(1年)	1.6E-03	1.3E-03	3	7.2E-05	1.1E-05	25	国内データは遮断器の 機能喪失を適用
逆止弁	作動失敗(1ヶ月)	5.3E-05	4.3E-05	ŝ	8.3E-06	1.9E-06	17	
逆止弁	作動失敗(1年)	7.7E-05	6.2E-05	3	1.4E-05	3.2E-06	17	
爆破弁	作動失敗(1年)	5.0E-03	1.9E-03	10	8.0E-05	3.6E-06	60	
爆破弁MCC	機能喪失(1年)	1.8E-03	6.8E-04	10	7.2E-05	1.1E-05	25	国内データは遮断器の 機能喪失を適用
自圧式圧力制御弁	開失敗	1.0E-05	8.0E-06	3	3.4E-05	1.8E-05	9	
手動弁	作動失敗	5.2E-05	4.2E-05	3	9.7E-05	2.3E-05	16	

表 2.25 ランダム故障率 (3/7)

(注)()は定期試験間隔

リーブート諸様	ビーチ留本		米国故障率			国内故障率		市地
スロノノノション	以停下一	平均値	中央値	EF	平均値	中央値	EF	いまって
逃がし安全弁2弁再閉失敗	機能喪失	1.6E-01	1.3E-01	3	1.6E-01	1.3E-01	ю	BWR5(工学的判断/こ より設定)
逃がし安全弁2弁再閉失敗	機能喪失	4.8E-02	3.8E-02	3	4.8E-02	3.8E-02	3	BWR5(工学的判断に より設定)
逃がし安全弁3弁再閉失敗	機能喪失	2.7E-02	2.2E-02	з	2.7E-02	2.2E-02	ю	BWR5(工学的判断に より設定)
逃がし安全弁1弁再開失敗	閉失敗	1.8E-02	1.4E-02	3	1.8E-02	1.4E-02	3	BWR4(工学的判断に より設定)
逃がし安全弁2弁再開失敗	閉失敗	8.7E-04	3.3E-04	10	8.7E-04	3.3E-04	10	BWR4(工学的判断に より設定)
逃がし安全弁3弁再開失敗	閉失敗	1.4E-04	5.3E-05	10	1.4E-04	5.3E-05	10	BWR4(工学的判断に より設定)
電磁弁	作動失敗(1ヶ月)	7.5E-04	6.0E-04	3	2.8E-05	6.8E-06	16	
電磁弁	作動失敗(1年)	1.1E-03	8.6E-04	3	4.1E-05	9.9E-06	16	
電磁弁	破損リーク (1ヶ月)	3.6E-05	1.4E-05	10	4.3E-07	1.4E-07	12	
電磁弁	破損リーク (1年)	4.4E-04	3.5E-04	3	5.3E-06	1.7E-06	12	
ファン	機能喪失(1ヶ月)	1.7E-03	1.4E-03	3	3.7E-05	8.8E-06	17	
ダンパ	機能喪失(1ヶ月)	4.3E-04	3.5E-04	3	1.4E-05	4.2E-06	13	

表 2.25 ランダム故障率 (4/7)

(注)()は定期試験間隔

」 ニブ テキ語 挙	いして		米国故障率			国内故障率		书
気色としてして	以降て「、	平均値	中央値	EF	平均値	中央値	EF	軍の
熱交換器	伝熱管破損(1ヶ月)	2.1E-03	7.7E-04	10	9.4E-06	2.9E-06	12	
熱交換器	胴側破損リーク	7.2E-05	2.7E-05	10	6.2E-07	1.9E-07	12	
熱交換器	閉塞	2.1E-03	7.7E-04	10	2.6E-05	3.1E-06	29	
オリフィス	閉塞 (1ヶ月)	2.2E-04	1.7E-04	3	1.2E-06	3.6E-07	12	
オリフィス	閉塞 (1年)	2.6E-03	2.1E-03	3	1.4E-05	4.4E-06	12	
ストレーナ/フィルター	閉塞(1ヶ月)	4.3E-04	8.2E-05	20	3.6E-06	1.1E-06	12	
ストレーナ/フィルター	閉塞(1年)	5.3E-03	1.0E-03	20	4.3E-05	1.4E-05	12	
インバータ	機能喪失[30時間]	2.9E-04	2.4E-04	3	1.1E-05	2.8E-06	16	
インバータ	機能喪失(1ヶ月)	3.5E-03	2.8E-03	3	1.4E-04	3.4E-05	16	
遮断器	機能喪失(1ヶ月)	1.4E-04	5.4E-05	10	2.8E-05	4.0E-06	25	
遮断器	機能喪失(1年)	1.8E-03	6.6E-04	10	1.2E-04	1.8E-05	25	
変圧器	機能喪失(1ヶ月)	2.2E-04	1.7E-04	3	9.4E-05	3.0E-05	12	
変圧器	機能喪失(1年)	2.6E-03	2.1E-03	3	1.1E-03	3.7E-04	12	

表 2.25 ランダム故障率 (5/7)

(注)() は定期試験間隔、[] は使命時間

リーブルチ語蜂	ビー工塑件		米国故障率			国内故障率		推进
ストノノション	以停	平均値	中央値	EF	平均値	中央値	EF	の思
変圧器	機能喪失(30時間)	1.8E-05	1.4E-05	3	7.8E-06	2.5E-06	12	
バッテリー	機能喪失	9.6E-05	7.7E-05	3	7.6E-05	2.8E-05	10	
母線	機能喪失	7.2E-06	5.8E-06	3	9.3E-07	2.0E-07	18	
スイッチギア	機能喪失	7.2E-06	5.8E-06	3	9.3E-07	2.0E-07	18	母線の機能喪失を適用
コントロールセンタ	機能喪失	7.2E-06	5.8E-06	3	9.3E-07	2.0E-07	18	母線の機能喪失を適用
をイユームい	機能喪失	7.2E-06	5.8E-06	3	9.3E-07	2.0E-07	18	母線の機能喪失を適用
制御盤及びラック	機能喪失	3.0E-05	1.1E-05	10	4.8E-06	1.4E-06	14	手動スイッチの機能喪 失を適用
配管	破損リーク (1年)	3.9E-05	4.6E-06	30	2.9E-06	6.0E-07	19	
非常用ガス処理装置	閉塞	4.3E-04	8.2E-05	20	3.6E-06	1.1E-06	12	
リ レー	機能喪失(1ヶ月)	3.6E-04	1.4E-04	10	5.4E-07	3.7E-08	45	
ل ۲ - ۲	機能喪失(1年)	4.4E-04	1.6E-04	10	6.6E-06	4.5E-07	45	
警報機	機能喪失[30時間]	3.9E-05	1.5E-05	10	6.9E-08	2.1E-08	13	

表 2.25 ランダム故障率 (6/7)

⁽注)()内は定期試験間隔

」=ブルチ諾挙	ビーナ型件		米国故障率			国内故障率		市水
	以中「一」	平均値	中央値	EF	平均値	中央値	EF	(た) 田川
流量トランスミッタ	機能喪失[30時間]	9.0E-05	7.2E-05	3	8.3E-07	2.2E-07	15	
圧力トランスミッタ	機能喪失[30時間]	5.7E-05	4.5E-05	3	1.1E-06	4.4E-07	10	
水位 トランスミッタ	機能喪失[30時間]	7.5E-05	6.0E-05	3	1.1E-06	3.1E-07	13	
温度トランスミッタ	機能喪失[30時間]	5.9E-05	4.8E-05	3	4.2E-07	9.5E-08	17	
温度プロセススイッチ	機能喪失(1年)	4.3E-03	3.5E-03	3	1.6E-04	2.5E-05	24	
圧力プロセススイッチ	機能喪失(1ヶ月)	4.3E-04	3.5E-04	3	9.0E-06	1.1E-06	28	
圧力プロセススイッチ	機能喪失(1年)	7.0E-03	5.6E-03	3	1.1E-04	1.4E-05	28	
流量プロセススイッチ	機能喪失(1年)	9.5E-03	7.6E-03	3	6.2E-05	2.4E-05	10	
水位プロセススイッチ	機能喪失(1年)	1.1E-02	9.0E-03	3	7.5E-05	8.9E-06	30	
リミットスイッチ	機能喪失(1年)	1.0E-04	8.0E-05	3	2.4E-05	5.7E-06	16	
レベルスイッチ	機能喪失 (1ヶ月)	4.3E-04	3.5E-04	3	2.0E-06	4.7E-07	16	
サイリスタスイッチ	機能喪失(1ヶ月)	1.8E-03	1.4E-03	3	1.4E-04	3.4E-05	16	

表 2.25 ランダム故障率 (7/7)

(注)()内は定期試験間隔、[]は使命時間

表 2.26 ドミナントシーケンスー覧(BWR4型プラント、国内故障率)

シーケンス 毒 む(*1)		ベースケース			1500gal			2000gal	
	順位	寄与割合	累積寄与	順位	寄与割合	累積寄与	順位	寄与割合	累積寄与
TE1B1B2	1	21.3%	21.3%	1	20.2%	20.2%	1	19.2%	19.2%
TE4C1U1	2	10.6%	31.9%	2	9.8%	30.0%	2	9.3%	28.6%
S2TEC1	3	6.8%	38.7%	3	7.7%	37.6%	3	7.6%	36.2%
TE4C1C3	4	5.5%	44.1%	9	5.1%	54.1%	9	4.9%	52.5%
S2TEB1B2	5	5.3%	49.4%	4	5.8%	43.5%	5	5.7%	47.6%
SITEC1	9	4.6%	54.0%	5	5.6%	49.0%	4	5.8%	42.0%
TEIUIU2V1V2	7	4.0%	57.9%	8	3.7%	61.9%	10	3.5%	68.5%
S1TEB1B2	8	3.5%	61.5%	L	4.1%	58.2%	6	4.0%	65.0%
TE4C1B1B2	6	3.5%	64.9%	6	3.6%	65.4%	11	3.4%	72.0%
TUAC1U1	10	2.7%	67.6%	12	2.5%	74.0%	13	2.4%	77.4%
C001	11	2.5%	70.1%	10	3.2%	68.7%	8	4.2%	61.0%
TE3B1U1V1V2	12	2.5%	72.6%	14	2.4%	78.9%	14	2.3%	79.7%
TUSU1U2V1V2	13	2.2%	74.7%	15	2.0%	81.0%	15	1.9%	81.6%
TE2B2U2V1V2	14	2.0%	76.8%	16	2.0%	82.9%	16	1.9%	83.5%
B001	15	2.0%	78.8%	11	2.8%	71.5%	7	4.3%	56.7%
V001	16	1.8%	80.6%	13	2.5%	76.5%	12	3.0%	75.0%
TUAC1C3	17	1.7%	82.3%	17	1.6%	84.5%	18	1.5%	86.5%
TE4C1B2	18	1.6%	83.9%	18	1.5%	86.0%	19	1.5%	88.0%
TE4C1B1U1	19	1.3%	85.2%	20	1.2%	88.4%	21	1.2%	90.5%
TE4C1P1U1	20	1.2%	86.4%	21	1.2%	89.6%	22	1.1%	91.6%
(*1)シーケンス構成記号は	:表 2.12 参照	(*2)「寄与割合	」及び「累積寄	与」は、 全炉心	損傷頻度に対す	-る寄与割合と暴	積寄与割合		

# 表 2.27 FV 重要度の上位機器カテゴリー一覧

順位	機器カテゴリー	FV重要度
1	制御棒	0.43
2	メタクラ	0.19
3	ファン	0.16
4	起動用変圧器	0.13
5	海水ポンプ取水ピット	0.12
6	軽油タンク	0.11
7	ポンプ駆動用蒸気タービン	0.10
8	大型平底縦形タンク	0.06
9	電動弁	0.03
10	パワーセンター	0.02

(BWR4型プラント、国内故障率、1300galまで)

## 表 2.28 RAW の上位機器カテゴリー一覧

(BWR4型プラント、国内故障率、1300galまで)

順位	機器カテゴリー	RAW
1	原子炉圧力容器	45
2	空気作動弁	45
3	小型電動弁	45
4	メタクラ	45
5	論理回路制御盤	45
6	ファン	45
7	原子炉格納容器(D/W)	45
8	原子炉格納容器(S/P)	45
9	原子炉建屋	45
10	配管(CRD)	45
11	パワーセンター	45
12	配管(ELC)	45
13	制御棒	45
14	サージタンク	45
15	逆止弁	31
16	非常用ディーゼル発電機	17
17	海水ポンプ取水ピット	17
18	配管 (RHR)	15
19	主蒸気隔離弁	14
20	配管 (RCWS)	13

# 表 2.29 FV 重要度の上位機器カテゴリー一覧

順位	機器カテゴリー	FV重要度
1	制御棒	0.42
2	メタクラ	0.17
3	ファン	0.14
4	起動用変圧器	0.12
5	海水ポンプ取水ピット	0.11
6	軽油タンク	0.10
7	ポンプ駆動用蒸気タービン	0.1
8	大型平底縦形タンク	0.05
9	電動弁	0.03
10	パワーセンター	0.02

(BWR4型プラント、国内故障率、1500galまで)

## 表 2.30 RAW の上位機器カテゴリー一覧

(BWR4型プラント、国内故障率、1500galまで)

順位	機器カテゴリー	RAW
1	原子炉圧力容器	42
2	空気作動弁	42
3	電動弁	42
4	メタクラ	42
5	論理回路制御盤	42
6	ファン	42
7	原子炉格納容器(D/W)	42
8	原子炉格納容器(S/P)	42
9	原子炉建屋	42
10	配管(CRD)	42
11	パワーセンター	42
12	配管(ELC)	42
13	制御棒	42
14	サージタンク	42
15	逆止弁	29
16	非常用ディーゼル発電機	16
17	海水ポンプ取水ピット	16
18	配管(RHR)	14
19	主蒸気隔離弁	13
20	配管 (RCWS)	12

# 表 2.31 FV 重要度の上位機器カテゴリー一覧

順位	機器カテゴリー	FV重要度
1	制御棒	0.41
2	メタクラ	0.17
3	ファン	0.14
4	起動用変圧器	0.11
5	海水ポンプ取水ピット	0.11
6	軽油タンク	0.09
7	ポンプ駆動用蒸気タービン	0.09
8	大型平底縦形タンク	0.05
9	小型電動弁(<10in.)	0.03
10	パワーセンター	0.02

(BWR4型プラント、国内故障率、2000galまで)

## 表 2.32 RAW の上位機器カテゴリー一覧

(BWR4型プラント、国内故障率、2000galまで)

順位	機器カテゴリー	RAW
1	原子炉圧力容器	40
2	空気作動弁	40
3	小型電動弁(<10in.)	40
4	メタクラ	40
5	論理回路制御盤	40
6	ファン	40
7	原子炉格納容器(D/W)	40
8	原子炉格納容器(S/P)	40
9	原子炉建屋	40
10	配管(CRD)	40
11	パワーセンター	40
12	配管(ELC)	40
13	制御棒	40
14	サージタンク	40
15	逆止弁	27
16	非常用ディーゼル発電機	15
17	海水ポンプ取水ピット	15
18	配管 (RHR)	13
19	主蒸気隔離弁	13
20	配管 (RCWS)	12

表 2.33 ドミナントシーケンスー覧(BWR5型プラント、国内故障率)

ショー ケンレ 雄 守(*)		ベースケース			1500gal			2000gal	
	順位	寄与割合	累積寄与	順位	寄与割合	累積寄与	順位	寄与割合	累積寄与
TEB1B2B301U2	1	44.7%	44.7%	1	46.9%	46.9%	1	46.1%	46.1%
TRU1U2V1V2	2	16.8%	61.4%	3	13.5%	77.1%	3	9.9%	73.6%
PCVR	3	16.5%	77.9%	2	16.7%	63.6%	2	17.6%	63.7%
TEB1B20103	4	5.6%	83.5%	4	5.1%	82.1%	5	4.0%	83.3%
TRW24W5	2	4.1%	87.6%	5	2.8%	84.9%	7	1.9%	88.2%
TEB1B2B30102	9	2.0%	89.6%	9	2.7%	87.5%	4	5.7%	79.3%
TEC1C3	L	1.5%	91.0%	11	1.1%	94.3%	12	0.8%	94.0%
TEB1B2B3P101U2	8	1.2%	92.3%	8	1.3%	90.7%	6	1.3%	91.3%
TEB10103W24	6	1.2%	93.5%	6	1.3%	92.0%	10	1.0%	92.3%
TEB20103W24	10	1.1%	94.6%	10	1.2%	93.2%	11	0.9%	93.2%
TRC1C3	11	1.0%	95.7%	12	0.8%	95.1%	13	0.6%	94.6%
RBR	12	1.0%	96.7%	7	1.8%	89.4%	9	3.0%	86.3%
TE0103W24W5	13	0.7%	97.4%	13	0.7%	95.8%	16	0.5%	96.2%
TEC1B1B2	14	0.2%	97.6%	14	0.6%	96.4%	8	1.8%	90.0%
TEB2B3010203W24	15	0.2%	97.8%	15	0.4%	96.8%	14	0.6%	95.2%
TEB1B2P10103	16	0.2%	98.0%	20	0.1%	97.8%	28	0.1%	98.6%
TRP1W24W5	17	0.1%	98.1%	25	0.1%	98.3%	38	0.1%	99.5%
TEC1B301	18	0.1%	98.2%	19	0.2%	97.7%	24	0.1%	98.1%
RVR	19	0.1%	98.3%	18	0.2%	97.5%	20	0.2%	97.5%
TEB1B3010203W24	20	0.1%	98.5%	16	0.3%	97.1%	17	0.4%	96.6%
(*1)シーケンス構成記号は表	€ 2.19 参照	(*2)「寄与割合」	及び「累積寄」	<b>5」は、全炉</b> 心	損傷頻度に対す	・る寄与割合と累	積寄与割合		

表 2.34 FV 重要度の上位機器カテゴリー一覧

(BWR5 型プラント、国内故障率、13	00gal まで)
----------------------	-----------

順位	機器カテゴリー	FV重要度
1	海水ポンプ取水ピット	0.63
2	格納容器	0.16
3	起動用変圧器	0.12
4	メタクラ	0.04
5	制御棒	0.03
6	ファン	0.03
7	遮断器	0.03
8	原子炉建屋	0.01
9	非常用ディーゼル発電機	0.01
10	軽油タンク	0.008

表 2.35 RAW の上位機器カテゴリー一覧

順位	機器カテゴリー	RAW
1	原子炉圧力容器	12000
2	大型縦形ポンプ	12000
3	非常用ディーゼル発電機	12000
4	メタクラ	12000
5	原子炉建屋	12000
6	格納容器	12000
7	パワーセンター	12000
8	海水ポンプ取水ピット	12000
9	主蒸気隔離弁	3600
10	RHR 配管	3600
11	制御棒	3300
12	ファン	730
13	遮断器	730
14	軽油タンク	370
15	空調ユニット	360
16	大型横形容器/熱交換器	13
17	モータコントロールセンタ	10
18	空気作動弁	7
19	大型電動弁 (>10in.)	6
20	EECW 系配管	5

(BWR5型プラント、国内故障率、1300gal まで)

表 2.36 FV 重要度の上位機器カテゴリー一覧

(BWR5型プラント、国内故障率、1500galまで)

順位	機器カテゴリー	FV重要度
1	海水ポンプ取水ピット	0.62
2	格納容器	0.15
3	起動用変圧器	0.12
4	ファン	0.05
5	メタクラ	0.05
6	遮断器	0.05
7	制御棒	0.03
8	非常用ディーゼル発電機	0.02
9	原子炉建屋	0.02
10	軽油タンク	0.008

表 2.37 RAW の上位機器カテゴリー一覧

順位	機器カテゴリー	RAW
1	原子炉圧力容器	7600
2	大型縦形ポンプ	7600
3	非常用ディーゼル発電機	7600
4	メタクラ	7600
5	原子炉建屋	7600
6	格納容器	7600
7	パワーセンター	7600
8	海水ポンプ取水ピット	7400
9	主蒸気隔離弁	2300
10	RHR 配管	2300
11	制御棒	2100
12	ファン	460
13	遮断器	460
14	軽油タンク	240
15	空調ユニット	220
16	大型横形容器/熱交換器	9
17	モータコントロールセンタ	7
18	空気作動弁	5
19	大型電動弁(>10in.)	4
20	EECW 系配管	4

(BWR5型プラント、国内故障率、1500galまで)
(BWR5型プラント、国内故障率、2000gal まで)		
順位	機器カテゴリー	FV重要度
1	海水ポンプ取水ピット	0.54
2	起動用変圧器	0.14
3	格納容器	0.12
4	ファン	0.01
5	遮断器	0.07
6	メタクラ	0.05
7	制御棒	0.04
8	非常用ディーゼル発電機	0.04
9	原子炉建屋	0.02
10	大型縦形ポンプ	0.008

表 2.38 FV 重要度の上位機器カテゴリー一覧

表 2.39 RAW の上位機器カテゴリー一覧

順位	機器カテゴリー	RAW
1	原子炉圧力容器	5000
2	大型縦形ポンプ	5000
3	非常用ディーゼル発電機	5000
4	メタクラ	5000
5	原子炉建屋	5000
6	格納容器	5000
7	パワーセンター	5000
8	海水ポンプ取水ピット	4800
9	主蒸気隔離弁	1500
10	RHR 配管	1500
11	制御棒	1400
12	ファン	300
13	遮断器	300
14	軽油タンク	160
15	空調ユニット	150
16	大型横形容器/熱交換器	7
17	モータコントロールセンタ	5
18	大型電動弁 (>10in.)	3
19	空気作動弁	3
20	EECW 系配管	3

(BWR5型プラント、国内故障率、2000gal まで)



図 2.1 起因事象別寄与割合(BWR4、サイトA、ベースケース)



図 2.2 起因事象別寄与割合(BWR4、サイトA、過渡事象の内的要因を削除したケース)



図 2.3 起因事象別の単位加速度あたりの炉心損傷頻度(相対値)

(BWR4、サイトA、ベースケース)

(注)本試解析は、仮想的な地震ハザード及びフラジリティデータに基づくものである。



図 2.4 起因事象別の単位加速度あたりの炉心損傷頻度(相対値)

(BWR4、サイトA、過渡事象 過渡事象の内的要因を削除したケース) (注)本試解析は、仮想的な地震ハザード及びフラジリティデータに基づくものである。



図 2.5 単位加速度あたりの炉心損傷頻度(相対値)(BWR4、サイトA、全要因) (注)本試解析は、仮想的な地震ハザード及びフラジリティデータに基づくものである。



図 2.6 単位加速度あたりの炉心損傷頻度(相対値)

(BWR4、サイトA、過渡事象の内的要因を削除したケース) (注)本試解析は、仮想的な地震ハザード及びフラジリティデータに基づくものである。



図 2.7 起因事象別寄与割合(BWR5、サイトB、ベースケース)



図 2.8 起因事象別寄与割合(BWR5、サイトB、過渡事象の内的要因を削除したケース)





# (BWR5、サイトB、ベースケース)

(注)本試解析は、仮想的な地震ハザード及びフラジリティデータに基づくものである。



図 2.10 起因事象別の単位加速度あたりの炉心損傷頻度(相対値)

(BWR5、サイトB、過渡事象の内的要因を削除したケース) (注)本試解析は、仮想的な地震ハザード及びフラジリティデータに基づくものである。



図 2.11 単位加速度あたりの炉心損傷頻度(相対値)(BWR5、サイトB、全要因)
(注)本試解析は、仮想的な地震ハザード及びフラジリティデータに基づくものである。



図 2.12 単位加速度あたりの炉心損傷頻度(相対値)

(BWR5、サイトB、過渡事象の内的要因を削除したケース)



図 2.13 地震ハザード曲線(サイトA及びサイトB、2000galまで領域拡張後)



図 2.14 プラント損傷確率曲線(BWR4、2000gal まで)

⁽注)本試解析は、仮想的な地震ハザード及びフラジリティデータに基づくものである。



図 2.15 起因事象別寄与割合(BWR4、サイトA、1500galまで、ベースケース)



図 2.16 起因事象別の単位加速度あたりの炉心損傷頻度(相対値)

(BWR4、サイトA、1500galまで、ベースケース)



図 2.17 要因別の単位加速度あたりの炉心損傷頻度(相対値)

(BWR4、サイトA、1500galまで、ベースケース)



図 2.18 起因事象別寄与割合(BWR4、サイトA、2000galまで、ベースケース)



図 2.19 起因事象別の単位加速度あたりの炉心損傷頻度(相対値)

(BWR4、サイトA、2000gal まで、ベースケース)

(注)本試解析は、仮想的な地震ハザード及びフラジリティデータに基づくものである。



図 2.20 要因別の単位加速度あたりの炉心損傷頻度(相対値)

(BWR4、サイトA、2000galまで、ベースケース)



図 2.21 起因事象別寄与割合(BWR4、サイトA、1500gal まで、過渡事象 内的要因削除ケース)



図 2.22 起因事象別の単位加速度あたりの炉心損傷頻度(相対値)
(BWR4、サイトA、1500galまで、過渡事象 内的要因削除ケース)
(注)本試解析は、仮想的な地震ハザード及びフラジリティデータに基づくものである。



図 2.23 要因別の単位加速度あたりの炉心損傷頻度(相対値)





図 2.24 起因事象別寄与割合 (BWR4、サイトA、2000galまで、過渡事象 内的要因削除ケース)



図 2.25 起因事象別の単位加速度あたりの炉心損傷頻度(相対値)

(BWR4、サイトA、2000galまで、過渡事象 内的要因削除ケース)
(注)本試解析は、仮想的な地震ハザード及びフラジリティデータに基づくものである。



図 2.26 要因別の単位加速度あたりの炉心損傷頻度(相対値) (BWR4、サイトA、2000galまで、過渡事象 内的要因削除ケース)



図 2.27 プラント損傷確率曲線 (BWR5、2000gal まで)



図 2.28 起因事象別寄与割合(BWR5、サイトB、1500gal まで、ベースケース)



図 2.29 起因事象別の単位加速度あたりの炉心損傷頻度(相対値)

# (BWR5、サイトB、1500galまで、ベースケース)

(注)本試解析は、仮想的な地震ハザード及びフラジリティデータに基づくものである。



図 2.30 要因別の単位加速度あたりの炉心損傷頻度(相対値)

(BWR5、サイトB、1500galまで、ベースケース)



図 2.31 起因事象別寄与割合(BWR5、サイトB、2000galまで、ベースケース)



図 2.32 起因事象別の単位加速度あたりの炉心損傷頻度(相対値)

(BWR5、サイトB、2000gal まで、ベースケース)



図 2.33 要因別の単位加速度あたりの炉心損傷頻度(相対値)

(BWR5、サイトB、2000galまで、ベースケース)

(注)本試解析は、仮想的な地震ハザード及びフラジリティデータに基づくものである。



図 2.34 起因事象別寄与割合

(BWR5、サイトB、1500galまで、過渡事象 内的要因削除ケース)



図 2.35 起因事象別の単位加速度あたりの炉心損傷頻度(相対値)

(BWR5、サイトB、1500galまで、過渡事象 内的要因削除ケース) (注)本試解析は、仮想的な地震ハザード及びフラジリティデータに基づくものである。



図 2.36 要因別の単位加速度あたりの炉心損傷頻度(相対値)

(BWR5、サイトB、1500galまで、過渡事象 内的要因削除ケース)
(注)本試解析は、仮想的な地震ハザード及びフラジリティデータに基づくものである。



図 2.37 起因事象別寄与割合 (BWR5、サイトB、2000galまで、過渡事象 内的要因削除ケース)



図 2.38 起因事象別の単位加速度あたりの炉心損傷頻度(相対値)

(BWR5、サイトB、2000galまで、過渡事象 内的要因削除ケース) (注)本試解析は、仮想的な地震ハザード及びフラジリティデータに基づくものである。



図 2.39 要因別の単位加速度あたりの炉心損傷頻度(相対値)

(BWR5、サイトB、2000galまで、過渡事象 内的要因削除ケース)



図 2.40 起因事象別寄与割合(BWR4、サイトA、国内故障率、1300galまで)



図 2.41 起因事象別の単位加速度あたりの炉心損傷頻度(相対値)

(BWR4、サイト A、国内故障率、1300gal まで)

(注)本試解析は、仮想的な地震ハザード及びフラジリティデータに基づくものである。



図 2.42 要因別の単位加速度あたりの炉心損傷頻度(相対値)

(BWR4、サイトA、国内故障率、1300gal まで) (注)本試解析は、仮想的な地震ハザード及びフラジリティデータに基づくものである。



図 2.43 起因事象別寄与割合 (BWR4、サイトA、国内故障率、1500galまで)



図 2.44 起因事象別の単位加速度あたりの炉心損傷頻度(相対値)

(BWR4、サイトA、国内故障率、1500galまで)



図 2.45 要因別の単位加速度あたりの炉心損傷頻度(相対値)

(BWR4、サイトA、国内故障率、1500galまで)
(注)本試解析は、仮想的な地震ハザード及びフラジリティデータに基づくものである。



図 2.46 起因事象別寄与割合 (BWR4、サイトA、国内故障率、2000galまで)



図 2.47 起因事象別の単位加速度あたりの炉心損傷頻度(相対値)

(BWR4、サイトA、国内故障率、2000galまで)

(注)本試解析は、仮想的な地震ハザード及びフラジリティデータに基づくものである。



図 2.48 要因別の単位加速度あたりの炉心損傷頻度(相対値)

(BWR4、サイトA、国内故障率、2000galまで) (注)本試解析は、仮想的な地震ハザード及びフラジリティデータに基づくものである。



### 図 2.49 起因事象别寄与割合

### (BWR5、サイトB、国内故障率、1300galまで)



図 2.50 起因事象別の単位加速度あたりの炉心損傷頻度(相対値)(BWR5、サイトB、国内故障率、1300galまで)



図 2.51 要因別の単位加速度あたりの炉心損傷頻度(相対値)

(BWR5、サイトB、国内故障率、1300galまで)



図 2.52 起因事象別寄与割合 (BWR5、サイトB、国内故障率、1500galまで)



図 2.53 起因事象別の単位加速度あたりの炉心損傷頻度(相対値)

#### (BWR5、サイトB、国内故障率、1500gal まで)

(注)本試解析は、仮想的な地震ハザード及びフラジリティデータに基づくものである。



図 2.54 要因別の単位加速度あたりの炉心損傷頻度(相対値)

(BWR5、サイトB、国内故障率、1500galまで)
(注)本試解析は、仮想的な地震ハザード及びフラジリティデータに基づくものである。







図 2.56 起因事象別の単位加速度あたりの炉心損傷頻度(相対値)

(BWR5、サイトB、国内故障率、2000galまで)



図 2.57 要因別の単位加速度あたりの炉心損傷頻度(相対値)
(BWR5、サイトB、国内故障率、2000galまで)
(注)本試解析は、仮想的な地震ハザード及びフラジリティデータに基づくものである。

2-88

- 3. 津波 PSA の試解析
- 3.1 解析モデルの作成
- (1) 解析モデルの作成方針
  - 以下に、本作業における津波時の解析モデルの作成方針を示す。
    - ① 平成 20 年度作業⁽⁵⁾で作成した解析シナリオ及びイベントツリーを基本とする。
    - ② 評価対象機器/構築物の地震による機器の損傷は考慮しない。
    - ③ スクラムは終了し、原子炉は停止状態にあるものとする。
    - ④ 津波によって起動変圧器及び非常用 DG 燃料供給系の屋外機器(軽油タンク及び燃料移送ポンプを仮定)が損傷を受けた場合(全交流電源喪失時)には、交流電源を必要としない蒸気駆動系である原子炉隔離時冷却系(RCIC)による炉心冷却を考慮する。また、津波の波高がある一定値以下の場合には、外部電源又は非常用 DG の回復を考慮し、いずれかの成功時には長期の炉心冷却及び崩壊熱除去が可能となり、炉心損傷には至らないと仮定する。
    - ⑤ 津波による機器損傷は、波高がある一定値以上の場合に発生すると仮定する。一定値以下の場合には、ランダム故障によるアンアベイラビリティを仮定する。また、波高がある限界値以上の場合には、機器は必ず機能喪失すると仮定する。損傷の可能性を考慮する下限値(一定値)及び上限値(限界値)の間は、対数補間によりアンアベイラビリティを設定する。

図 3.1 に、平成 20 年度作業で作成した津波時の解析シナリオに対して、RCIC 及び外部電源等の復帰を考慮した本作業における解析シナリオを示す。

(2) イベントツリー

(1)で説明したように、平成 20 年度作業で作成した津波時のイベントツリーを基本として、津 波時の解析モデルにおけるイベントツリーを作成した。

図 3.2 に、津波時のイベントツリーを示す。

表 3.1 に、津波時のイベントツリー中のヘディングの一覧を示す。

(3) ET ヘディングのフォールトツリー

(2)で説明した津波時のイベントツリーの各ヘディングにリンクするフォールトツリーは、当該

ヘディングの対象機器の津波による損傷/機能喪失の事象で構成する。

表 3.2 に、フォールトツリー中で考慮した基事象の一覧を示す。

- 3.2 試解析
- (1) 入力データの設定
  - 試解析対象プラントの海水周りの状況
    - 図3.3に、本作業で試解析の対象としたモデルプラントの海水周りの状況を示す。

本作業の試解析で対象としたモデルプラントの海水周りの状況に関する仮定は、以下の通り である。

- ・基準の海水面に対して高さ13mの防波堤が設置されている。
- ・防波堤内の海岸縁に、基準海水面に対して高さ 5m の位置に海水ポンプ(電動機)が設置 されている。
- ・屋外機器は、基準海水面に対して高さ13mの位置に設置されている。また、原子炉建屋の 開口部も高さ13mとする。

② 波高レベル

①で説明した試解析対象プラントの海水周りの状況の仮定に基づき、本作業の試解析におけ る波高レベルは、以下の範囲とした。

- ・波高レベルの範囲 : 3m~23m
- ・評価対象波高レベル : 3、5、7、9、11、13、15、17、19、21、23m(11 レベル)
- ③ 津波ハザード

津波ハザードデータは、平成20年度と同様に公開文献に記載されているグラフを参考に作成 した。なお、作成した津波ハザードデータは、特定の波高における年超過発生頻度を1として 規格化したものであり、結果は全てこの規格化されたハザード曲線を用いて計算した値である。 したがって、以下に示す炉心損傷頻度は、相対値として示したものである。

図 3.4 に、本作業の試解析で用いた津波ハザード曲線を示す。

④ 基事象のアンアベイラビリティの設定

試解析における各基事象のアンアベイラビリティは、以下の2通りを設定した。

- (a) 防波堤の効果を考慮しないケース
- (b) 防波堤の効果を考慮するケース

以下に、各ケースの基事象のアンアベイラビリティの設定内容を説明する。

- (a) 防波堤の効果を考慮しないケース
  - ・防波堤の効果を考えず、海水の浸入は全ての波高で発生する。
  - ・津波時には、ある波高の波が継続的に押し寄せると考えられることから、波高が機器の 設置面と同じ津波の場合でも機器の機能喪失が発生する可能性がある。このため、各機 器は設置面以上の波高で海水による機能喪失の可能性があると仮定し、設置面の機器の アンアベイラビリティを 0.1 とする。また、設置面+2m以上の波高では必ず機能喪失(ア ンアベイラビリティ=1.0)すると仮定する。この仮定は、機器の設置位置と津波による フラジリティの関係が明確ではないことによるものである。

以上より、海水ポンプは波高 7m 以上、復水貯蔵タンク/起動変圧器等の屋外設置機器 は波高 15m 以上で必ず機能喪失すると仮定する。

・原子炉建屋の開口部は地表面より若干高くあるものの、ここでは原子炉建屋への海水浸入は開口部の高さの波高(13m)で発生すると仮定する。原子炉建屋へ海水が浸入した場合には、建屋内の機器の機能喪失発生の可能性を考慮する。また、波高が開口部+2m以上の場合には、建屋内の機器は必ず機能喪失すると仮定する。すなわち、波高が13mにおいて、原子炉建屋内のサポート系機器、フロントライン系機器及びRCICのアンアベイラビリティを0.1と仮定し、波高15m以上の場合の原子炉建屋内のサポート系機器、フロントライン系機器及びRCICのアンアベイラビリティを1.0と仮定する。

・ 津波の波高とは無関係な基事象のうちで、RCIC タービン駆動ポンプの起動失敗及び RCIC の水源切り替え操作失敗にはランダム故障を仮定する。また、外部電源又は非常 用 DG の回復失敗は、内的事象 PSA における 8 時間以内の外部電源復帰/非常用 DG のデ ータを仮定する。

- (b) 防波堤の効果を考慮するケース
  - ・津波時にはある波高の波が継続的に押し寄せると考えられることから、防波堤超過による海水の浸入は、防波堤頂部の高さ(波高13m)以上で発生すると仮定する。
  - ・海水ポンプは、海水進入高さの波高(13m)で機能喪失の可能性が発生し(アンアベイ ラビリティ=0.1)、海水浸入高さの波高(13m)+2m以上の波高(15m)で必ず機能喪失 すると仮定する。波高13m未満は、ランダム故障(起動失敗)のアンアベイラビリティ を仮定する。
  - ・屋外設置機器は、海水浸入高さの波高(13m)で機能喪失の可能性が発生し(アンアベ イラビリティ=0.1)、海水浸入高さ(13m)+2m以上の波高(15m)で必ず機能喪失する と仮定する。波高13m 未満は、ランダム故障のアンアベイラビリティを仮定する。
  - ・原子炉建屋への海水浸入は、防波堤の効果を考慮しないケースと同様に、波高が13mを 超えた場合に発生すると仮定する。また、原子炉建屋内の機器の機能喪失の可能性も防 波堤の効果を考慮しないケースと同様とする。
  - ・津波の波高とは無関係な基事象(RCICタービン駆動ポンプの起動失敗、RCICの水源切り替え操作失敗及び外部電源若しくは非常用 DGの回復失敗)のアンアベイラビリティは、ランダム故障及び8時間以内の外部電源復帰/非常用 DG復帰失敗によるアンアベイラビリティを仮定する。

表 3.3 及び表 3.4 に、防波堤の効果を考慮しないケース及び考慮するケースで設定した各 基事象のアンアベイラビリティの一覧を示す。

- (2) 解析結果
  - ① 炉心損傷頻度

防波堤の効果を考慮しないケースの炉心損傷頻度(相対値)は、1.2×10⁻¹/炉年となった。 また、防波堤の効果を考慮したケースの炉心損傷頻度(相対値)は、2.0×10⁻³/炉年となった。

② 波高レベルごとの炉心損傷頻度

図 3.5 及び図 3.6 に、各ケースの波高レベルごとの条件付炉心損傷確率と単位波高あたりの 炉心損傷頻度(相対値)の関係を示す。

図 3.5 及び図 3.6 から分かるように、本解析条件のもとでは、津波の波高が一定値以上(防

波堤の効果を考慮しない場合には約7m、考慮した場合には約15m)の場合に条件付炉心損傷 確率がほぼ1.0となり、炉心損傷頻度(相対値)は津波発生頻度(相対値)とほぼ同一となる。 これは、それぞれのケースでこの波高を超えた場合に海水ポンプが機能喪失すると仮定してい ることによる。

③ 解析対象範囲以上の津波に対する考察

今回の試解析では、防波堤の効果を考慮した場合に津波の波高15m以上で原子炉建屋内へ海 水が浸入し、建屋内の機器が機能喪失すると仮定し、波高23mまでを解析対象とした。

ここでは、対象範囲の波高上限 23m を超える津波が発生した場合の炉心損傷頻度への影響を 検討する。

②に示したように、条件付炉心損傷確率は、津波の波高がある一定値以上で1.0となった。

このため、条件付炉心損傷確率が 1.0 となる波高より大きな津波が発生した場合の炉心損傷 頻度(相対値)は、(試解析の炉心損傷頻度(相対値))+(波高 23mの津波の年超過発生頻度 (相対値))で算出可能である。

しかし、波高 23m の津波の年超過発生頻度(相対値)は非常に小さく、防波堤の効果がある 場合とない場合について、23m 以上の津波を含めて炉心損傷頻度(相対値)を算出しても 23m 以上の津波を含めない場合と比べてほとんど変化はない。このことから、本解析条件のもとで は、解析対象範囲を超える津波の炉心損傷頻度(相対値)への影響は、防波堤の効果の有無に 係らず非常に小さいことが分かる。

(3) 解析結果のまとめ

平成 20 年度までに作成した津波時の基本的なシナリオに対して、津波によって外部電源(交流電源)が喪失した場合を想定し、交流電源を必要としない蒸気駆動系である RCIC による炉心冷却を考慮したモデルを作成し、解析条件を想定して、炉心損傷頻度の試解析を実施した。 これにより、本年度作成したモデルを用いて津波時の炉心損傷頻度の定量的な評価が可能であることを確認した。ただし、機器フラジリティデータ等は得られていないため、これらのデータ等は試解析用に仮設定したものである。

今後、より詳細な津波時の炉心損傷頻度の評価を実施していくために、津波ハザードデータ 及び津波時の機器フラジリティデータの整備を実施していくことが望まれる。

3-5
津波種別	区分	ヘディング名称	評価対象機器/構築物	影響を受けるプラントの 機能				
	起因事象	津波遡上						
	海水取水	堤防/防波堤超過	堤防/防波堤	プラント敷地内への 海水の浸入				
	不可能	海水ポンプ等機能喪失	海水ポンプ	サポート系冷却機能喪失				
津波種別   月     津波遡上   月     「「」   月     「「」   月     「「」   月     「」   日     「   日     「		起動変圧器損傷	起動変圧器	外部電源喪失発生				
	屋外機器 /構築物の	非常用DG燃料供給系損傷	軽油タンク	非常田霊酒の南生				
	損傷/機能 喪失	/機能喪失	燃料移送ポンプ					
津波遡上		復水貯蔵タンク損傷 /機能喪失	復水貯蔵タンク	ECCS系水源への影響				
津波遡上		原子炉建屋内海水進入	原子炉建屋の防水扉	原子炉建屋内への 海水の侵入				
		サポート系機器損傷	サポート系の機器	サポート系機能喪失				
	原子炉建屋内 海水進入	フロントライン系機器損傷	フロントライン系の 機器	フロントライン系 機能喪失				
		PCICIC 上了后心冷却开助	RCICタービン 駆動ポンプ					
		<b>KUICによるが心行却</b> 大敗	復水貯蔵タンク/ 水源切り替え操作	KUUによるが心行却機能				
	電源回復	外部電源若しくは 非常用DGの回復	電源回復操作	非常用電源系				

表 3.1 津波時のイベントツリーのヘディング一覧

基事象の内容	区分	基事象ID	評価指標 (応答)	しきい値 (耐力)
津波遡上発生	起因事象	I-TUNAM-U		
防波堤超過による海水の浸入	津波遡上	SWOTISFLSWALL	波高	防波堤の 高さ
津波による海水ポンプの機能喪失	機器損傷	SWPMISFLSPUMPU	波高	据付高さ
津波による起動変圧器の損傷	機器損傷	EPTRISFLLOSP	波高	据付高さ
津波による軽油タンクの損傷	構築物損傷	EPCTISFLDGTANK	波高	据付高さ
津波による燃料移送ポンプの損傷	機器損傷	EPPMISFLDGPUMP	波高	据付高さ
津波による復水貯蔵タンクの損傷	構築物損傷	HPCTISFLCST	波高	据付高さ
R/B内への海水の浸入	津波遡上	OTRBISFLRB	波高	建屋開口 高さ
津波によるサポート系の機能喪失	系統の機能喪失	SYOTISFLSUPPROT	波高	建屋開口 高さ
津波によるフロントライン系の 機能喪失	系統の機能喪失	SYOTISFLFRONT	波高	建屋開口 高さ
RCICタービン駆動ポンプの津波によ る機能喪失	系統の機能喪失	RCTPISFLRCIC	波高	建屋開口 高さ
RCICタービン駆動ポンプの起動失敗	系統の機能喪失	RCTPIRSTRCIC		
水源切り替え操作	系統の機能喪失	OTOTIHRECST		
外部電源若しくは非常用DGの回復	電源回復	OTOTIHREEPS		

表 3.2 津波起因の機器の損傷/機能喪失の基事象の一覧

	_														
		23.00	1.0E+00	1.0E+00	1.0E+00	1.0E+00	1.0E+00	1.0E+00	1.0E+00	1.0E+00	1.0E+00	1.0E+00	6.8E-03	3.3E-03	0.0
		21.00	1.0E+00	1.0E+00	1.0E+00	1.0E+00	1.0E+00	1.0E+00	1.0E+00	1.0E+00	1.0E+00	1.0E+00	6.8E-03	3.3E-03	0.0
		19.00	1.0E+00	1.0E+00	1.0E+00	1.0E+00	1.0E+00	1.0E+00	1.0E+00	1.0E+00	1.0E+00	1.0E+00	6.8E-03	3.3E-03	0.0
		17.00	1.0E+00	1.0E+00	1.0E+00	1.0E+00	1.0E+00	1.0E+00	1.0E+00	1.0E+00	1.0E+00	1.0E+00	6.8E-03	3.3E-03	0.0
	-	15.00	1.0E+00	1.0E+00	1.0E+00	1.0E+00	1.0E+00	1.0E+00	1.0E+00	1.0E+00	1.0E+00	1.0E + 00	6.8E-03	3.3E-03	0.0
小 夫		13.00	1.0E+00	1.0E+00	1.0E-01	1.0E-01	1.0E-01	1.0E-01	1.0E+00	1.0E-01	1.0E-01	1.0E-01	6.8E-03	3.3E-03	0.0
		11.00	1.0E+00	1.0E+00	2.2E-04	7.2E-05	4.4E-04	7.2E-05	0.0E+00	4.0E-04	4.4E-04	6.0E-03	6.8E-03	3.3E-03	1.3E-01
		9.00	1.0E+00	1.0E+00	2.2E-04	7.2E-05	4.4E-04	7.2E-05	0.0E+00	4.4E-04	4.4E-04	6.8E-03	6.8E-03	3.3E-03	1.3E-01
		7.00	1.0E+00	1.0E+00	2.2E-04	7.2E-05	4.4E-04	7.2E-05	0.0E+00	4.4E-04	4.4E-04	6.8E-03	6.8E-03	3.3E-03	1.3E-01
		5.00	1.0E+00	1.0E-01	2.2E-04	7.2E-05	4.4E-04	7.2E-05	0.0E+00	4.4E-04	4.4E-04	6.8E-03	6.8E-03	3.3E-03	1.3E-01
		3.00	1.0E+00	0.0E+00	2.2E-04	7.2E-05	4.4E-04	7.2E-05	0.0E+00	4.4E-04	4.0E-04	6.8E-03	6.0E-03	3.3E-03	1.3E-01
	基事象の内容 基事象の内容 3.00 5.00 7.00 防波堤超過による 1.0F+00 1.0F+00	防波堤超過による 海水侵入	海水ポンプ機能喪失	起動変圧器損傷	軽油タンク損傷	燃料移送ポンプ損傷	復水貯蔵タンク損傷	R/Bへの海水侵入	サポート系機能喪失	フロントライン系機能喪失	RCICタービン駆動 ポンプ津波による 損傷	RCICタービン駆動 ポンプ起動失敗	RCIC水源切替え 操作失敗	8時間以内の外部電源 復帰	

$\frown$
K
1
Ţ
F
$\langle \rangle$
*
¢⊞ΰ
ปก
ΨNΨ
46
≡¥
÷
100
6
堤
Υ‡
10
苡
$\smile$
111
受用
1
~
à
11
$\square$
31
1
ミノ
$\succ$
"/
~
5
$\mathbf{a}$
N
1
Ng
け
10
45
と
卐
R#
角
挋
3
3.3
₹ 3.3

					_						-		-		-
		23.00	1.0E+00	1.0E+00	1.0E+00	1.0E+00	1.0E+00	1.0E+00	1.0E+00	1.0E+00	1.0E+00	1.0E+00	6.8E-03	3.3E-03	0.0
		21.00	1.0E+00	1.0E+00	1.0E+00	1.0E+00	1.0E+00	1.0E+00	1.0E+00	1.0E+00	1.0E+00	1.0E+00	6.8E-03	3.3E-03	0.0
		19.00	1.0E+00	1.0E+00	1.0E+00	1.0E+00	1.0E+00	1.0E+00	1.0E+00	1.0E+00	1.0E+00	1.0E+00	6.8E-03	3.3E-03	0.0
		17.00	1.0E+00	1.0E+00	1.0E+00	1.0E+00	1.0E+00	1.0E+00	1.0E+00	1.0E+00	1.0E+00	1.0E+00	6.8E-03	3.3E-03	0.0
		15.00	1.0E+00	1.0E+00	1.0E+00	1.0E+00	1.0E+00	1.0E+00	1.0E+00	1.0E+00	1.0E+00	1.0E+00	6.8E-03	3.3E-03	0.0
	波高	13.00	1.0E+00	1.0E-01	1.0E-01	1.0E-01	1.0E-01	1.0E-01	1.0E+00	1.0E-01	1.0E-01	1.0E-01	6.8E-03	3.3E-03	0.0
		11.00	1.0E+00	4.4E-04	2.2E-04	7.2E-05	4.4E-04	7.2E-05	0.0E+00	4.4E-04	4.4E-04	6.8E-03	6.8E-03	3.3E-03	1.3E-01
		9.00	0.0E+00	4.4E-04	2.2E-04	7.2E-05	4.4E-04	7.2E-05	0.0E+00	4.4E-04	4.4E-04	6.8E-03	6.8E-03	3.3E-03	1.3E-01
		7.00	0.0E+00	4.4E-04	2.2E-04	7.2E-05	4.4E-04	7.2E-05	0.0E+00	4.4E-04	4.4E-04	6.8E-03	6.8E-03	3.3E-03	1.3E-01
		5.00	0.0E+00	4.4E-04	2.2E-04	7.2E-05	4.4E-04	7.2E-05	0.0E+00	4.4E-04	4.4E-04	6.8E-03	6.8E-03	3.3E-03	1.3E-01
		3.00	0.0E+00	4.4E-04	2.2E-04	7.2E-05	4.4E-04	7.2E-05	0.0E+00	4.4E-04	4.4E-04	6.8E-03	6.8E-03	3.3E-03	1.3E-01
基事象の内容 3.00 5.00 7.00 9.00 11.00	防波堤超過による 海水侵入	海水ポンプ機能喪失	起動変圧器損傷	軽油タンク損傷	燃料移送ポンプ損傷	復水貯蔵タンク損傷	R/Bへの海水侵入	サポート系機能喪失	フロントライン系 機能喪失	RCICタービン駆動 ポンプ津波による 損傷	RCICタービン駆動 ポンプ起動失敗	RCIC水源切替え 操作失敗	8時間以内の外部電源 復帰		

$\frown$
ĸ
1
1
F
N
1
T
ا
ЖP
1
400
₩
劾
$\hat{\mathbf{O}}$
0
埐
皮
Ť
2
髱
1
$\succ$
IK
Ś
~ `
L
IN
$\sim$
1
ζ
A
1
~ >
R
N
+
~
44
N
1
<u>₽</u> #
倒
抵
4
.,
111
₩Ĥ



(*) 炉心損傷防止のために長期の炉心冷却及び崩壊熱除去は必要

図 3.1 津波時の解析シナリオ

	ンスの終了状態		(傷は発生しない	(傷は発生しない)	値は路在したい		トフイン糸機器損傷)	ト系機器損傷)	傷は発生しない ^(注2)	<b>(傷は発生しない^(注2)</b>	トライン系機器損傷)	卜系機器損傷)	(傷は発生しない ^(注5)	(傷は発生しない ^(注6)	トライン系機器損傷)	ト系機器損傷)	) (傷は発生しない ^(注6)	(傷は発生しない ^(注6)	トライン系機器損傷)	卜系機器損傷)	(傷は発生しない)	(電源喪失時の) 11-トス后い)会知生助)	21-2 シット・11-14/2/2/	(傷は発生しない	電源喪失時の 北よる炉心冷却失敗)	(電源喪失)	<b>{傷は発生しない</b>	5電源喪失時の による炉心冷却失敗)	(電源喪失)	(傷は発生しない	5電源喪失時の による炉心冷却失敗)	5電源喪失)	/プ損傷)
	ジーケン		津波による炉心損	津波による炉心損	見たらくよい変更	N	■炉心損傷 (フロント	■ 炉心損傷(サポート	津波による炉心損	■津波による炉心損	恒心損傷(フロント	● 炉心損傷(サポート	■津波による炉心損	■違による炉心損	「□ント	● 「「」「」」 「」 「」 「」 「」 「」 「」 「」 「」 」	■津波による炉心損	津波による炉心損	■ 「「「」」 「」 「」 「」 「」 「」 「」 「」 「」 」 」	■ 恒心損傷(サポート	■津波による炉心損	炉心損傷(全交流 prite#結運転不能	师心损傷(全交流	津波による炉心損	炉心損傷(全交流 RCIC継続運転不能	□「「」」「「」」	津波による炉心損	炉心損傷(全交流 BCIC継続運転不能	──「「「」」「「」」	■違法による炉心損	炉心損傷(全交流 BCIC継続運転不能	──「「「」」「「」」「」」	■ 「「「「「「「「」」」
電源回復	外部電源 若しくは	非常用DGの回復		_																													
	RCICはこよる MELICはこよる	ж-чыта 24																															
J海水侵入	フロントライン系 機器損傷	フロントライン系 機能喪失																															
原子炉建屋内	サポート系 機器損傷	サポート系機能喪失				t																											-
	产炉建屋内海水進入	<u> </u>																															
	復水貯蔵タンク 損傷/機能喪失 原	SS系水源への影響																															
:/構造物の損傷/機能喪失	常用DG燃料供給系 損傷/機能喪失	常用電源供給不可能 EC																															
屋外機器	起動変圧器損傷	外部電源喪失発生 非1																															
可能	海水ポンプ等 機能喪失	サポート系 冷却機能喪失																															
海水取水不	堤防/防波堤超過	海水遡上																															
起因事象	津波遡上	1																															



図 3.3 試解析対象モデルプラントの海水周りの状況



図 3.4 試解析に用いた津波ハザード曲線



図 3.5 条件付炉心損傷確率と単位波高あたりの炉心損傷頻度の関係 (防波堤の効果を考慮しない場合)



図 3.6 条件付炉心損傷確率と単位波高あたりの炉心損傷頻度の関係

(防波堤の効果を考慮した場合)

## 4. 結論

本作業では、残余のリスク評価に資するために、これまでの地震 PSA の試解析において課題と された項目に対する感度解析を実施するとともに、平成 20 年度に作成した津波 PSA のモデルを 改良し、改良したモデルを用いて津波時の炉心損傷頻度の試解析を実施した。

以下に、本作業で得られた成果を示す。

(1) 地震 PSA に関する感度解析

これまで地震 PSA の試解析の対象としていた BWR4 型プラントと BWR5 型プラントは異なる サイトを想定し、BWR4 型プラントは BWR5 型プラントより地震動(地震ハザード及び地震応答) が相対的に大きいサイトを想定している。この条件のもとで従来から課題とされた次の3つの項 目について感度解析を実施し、炉心損傷頻度への定量的な影響を把握した。

• 内的要因

過渡事象時に地震損傷に因らずランダム要因のみによって炉心損傷に至るシーケンスは、地 震損傷がないため地震事象の範疇からはずす方法も考えられる。そこでランダム要因のみに よる寄与を地震時の全炉心損傷頻度から削除した場合について影響を見た。相対的に大きい 地震動を想定している BWR4 型プラントは影響が小さいが、相対的に小さい地震動を想定 している BWR5 型プラントはその影響が大きく、炉心損傷頻度は約40%低下する。

対象とする地震動の範囲

従来、解析対象にしていた地震加速度 300~1300gal の範囲を高地震動側に 2000gal まで拡 張すると、相対的に大きい地震動を想定している BWR4 型プラントは影響が小さいが、相 対的に小さい地震動を想定している BWR5 型プラントはその効果は大きく、炉心損傷頻度 は約 1.5 倍程度増加する。この場合に、過渡事象時のランダム要因のみで炉心損傷に至る 寄与を削除すると、炉心損傷頻度は約 1.8 倍程度増加する。

· 国内機器故障率

従来の解析モデルで用いていた米国機器故障率に基づくランダム故障データを国内機器故 障率に基づくデータに変更した場合、相対的に大きい地震動を想定している BWR4 型プラ ントは影響が小さいが、相対的に小さい地震動を想定している BWR5 型プラントはその影 響が大きく、炉心損傷頻度は約 70%低下する。 これらの結果のベースケース解析条件への反映は、今後検討する予定である。

(2) 津波時の解析モデル

平成 20 年度作業で作成した津波 PSA の簡略的な解析モデルを改良し、改良したモデルを用いて、津波時の炉心損傷頻度の試解析を実施した。

その結果、プラント内の安全上重要な機器の冷却を担っている海水冷却ポンプは、海岸の近く に位置しその設置レベルが相対的に低いため、津波による海水冷却ポンプの機能喪失が炉心損傷 頻度算出に重要なパスになることが分かった。

今後、より詳細な津波時の炉心損傷頻度の評価を実施していくために、津波ハザードデータ及 び津波時の機器フラジリティデータの整備を実施していくことが望まれる。

## 付 録

過渡事象から内的要因を取り除いた重要度指標の算出方法

付録1 過渡事象から内的要因を取り除いた場合の重要度の算出手順

以下に、過渡事象から内的要因を取り除いた場合の機器カテゴリーごとの FV 重要度及び RAW の算出手順を説明する。

① FV 重要度

炉心損傷頻度 CDF のうちで、地震損傷に係る部分を CDF_s、内的要因のみに係る部分を CDF_R とする (CDF_sには、地震損傷と内的要因の組合せも含むとする)。

 $CDF_S$ 及び $CDF_R$ は、それぞれ独立であることから、CDFは、以下の式(1)で表される。

$$CDF = CDF_{S} + CDF_{R}$$
 (1)

重要度評価対象とする機器カテゴリーxに対するFV重要度 $FV_x$ は、xに係る損傷確率を 0.0 とした場合の炉心損傷頻度 $CDF_{x=0}$ を用いて、以下の式(2)で表される。

$$FV_x = \frac{CDF - CDF_{x=0}}{CDF}$$
 (2)

 $CDF_{x=0}$ は地震損傷事象のみに関連していることから、 $CDF_{s}$ に対してxに係る損傷確率を 0.0 とした場合の炉心損傷頻度を $CDF_{Sx=0}$ とすると、 $CDF_{x=0}$ は式(1)より以下の式(3)で表される。

 $CDF_{x=0} = CDF_{Sx=0} + CDF_{R}$ (3)

ここで、内的要因に係る  $CDF_R$ は、過渡事象とそれ以外の起因事象のそれぞれの内的要因に係る炉心損傷頻度の総和であることから、過渡事象に係る部分を  $CDF_{Rtr}$ 、過渡事象以外の起因事象に係る部分を  $CDF_{Retc}$ とすると、式(3)は以下の式(4)で表される。

 $CDF_{x=0} = CDF_{Sx=0} + CDF_{Rtr} + CDF_{Retc} \qquad (4)$ 

式(1)及び式(4)を式(2)に代入すると、式(5)を得る。

$$FV_{x} = \frac{\left(CDF_{s} + CDF_{Rtr} + CDF_{Retc}\right) - \left(CDF_{Sx=0} + CDF_{Rtr} + CDF_{Retc}\right)}{\left(CDF_{s} + CDF_{Rtr} + CDF_{Retc}\right)} \quad \dots \quad (5)$$

過渡事象から内的要因を取り除いた場合の機器カテゴリーxに対する FV 重要度を FV_xとする と、 FV_xは、式(5) で CDF_{Rtr} = 0.0 の場合であり、以下の式(6) で表すことができる。

地震 PSA コードからは、機器カテゴリー*x*に対する *FV* 重要度 *FV_x*の他に、*CDF_{x=0}*が出力される。この値から *CDF_{Rtr}*を引くことによって式(6)の分子の右側(*CDF_{Sx=0}*+*CDF_{Retc}*)を得ることができる。また、過渡事象から内的要因を取り除いた場合の炉心損傷頻度(*CDF_s*+*CDF_{Retc}*)は感度解析で算出している。これらから、*FV[']_x*を算出することが可能である。

2 RAW

重要度評価対象とする機器カテゴリー*x*に対する*RAW_x*は、*x*に係る損傷確率を1.0とした場合の炉心損傷頻度*CDF_{x=1}*を用いて、以下の式(7)で表される。

$$RAW_{x} = \frac{CDF_{x=1}}{CDF}$$
(7)

 $CDF_{x=1}$ は地震損傷事象のみに関連していることから、 $CDF_{s}$ に対してxに係る損傷確率を 1.0 とした場合の炉心損傷頻度を $CDF_{sx=1}$ とすると、 $CDF_{x=1}$ は式 (1) より以下の式 (8) で表される。

 $CDF_{x=1} = CDF_{Sx=1} + CDF_R \qquad (8)$ 

さらに、式(8)は以下の式(9)で表される。

$$CDF_{x=1} = CDF_{Sx=1} + CDF_{Rtr} + CDF_{Retc} \qquad (9)$$

式(1)及び式(9)を式(7)に代入すると、式(10)を得る。

$$RAW_{x} = \frac{\left(CDF_{Sx=1} + CDF_{Rtr} + CDF_{Retc}\right)}{\left(CDF_{S} + CDF_{Rtr} + CDF_{Retc}\right)} \quad \dots \tag{10}$$

過渡事象から内的要因を取り除いた場合の機器カテゴリーxに対する RAW を RAW_x とすると、 RAW_x は、式(10) で CDF_{Rtr} = 0.0 の場合であり、以下の式(11) で表すことができる。

$$RAW_{x}' = \frac{\left(CDF_{Sx=1} + CDF_{\text{Re}tc}\right)}{\left(CDF_{S} + CDF_{\text{Re}tc}\right)} \quad \dots \tag{11}$$

地震 PSA コードからは、機器カテゴリー*x*に対する*RAW_x*の他に、*CDF_{x=1}*が出力される。この値から*CDF_{Rr}*を引くことによって式(11)の分子(*CDF_{Sx=1}*+*CDF_{Retc}*)を得ることができる。 また、過渡事象から内的要因を取り除いた場合の炉心損傷頻度(*CDF_s*+*CDF_{Retc}*)は感度解析で 算出している。これらから、*RAW_x*を算出することが可能である。