

1～4号機原子炉建屋からの 追加的放出量評価結果 2015年6月評価分 (詳細データ)



東京電力

1. 放出量評価について

■放出量評価値(6月評価分)

単位: Bq/時

	原子炉建屋上部		PCVガス管理システム			Cs-134,Cs-137合計値		
	Cs-134	Cs-137	Cs-134	Cs-137	希ガス	Cs-134	Cs-137	合計
1号機	2.5E5未満	4.0E5未満	3.4E1未満	5.7E1未満	2.3E7	2.5E5未満	4.0E5未満	6.5E5未満
2号機	3.5E4未満	1.3E5未満	1.0E1未満	1.7E1未満	1.2E9	3.5E4未満	1.3E5未満	1.7E5未満
3号機	2.3E4未満	3.8E4未満	2.6E1未満	8.9E1	1.2E9	2.3E4未満	3.8E4未満	6.1E4未満
4号機	3.0E4未満	5.0E4未満	—	—	—	3.0E4未満	5.0E4未満	8.0E4未満
合計	—					3.3E5未満	6.2E5未満	9.6E5未満

■放出量評価値(5月評価分)

単位: Bq/時

	原子炉建屋上部		PCVガス管理システム			Cs-134,Cs-137合計値		
	Cs-134	Cs-137	Cs-134	Cs-137	希ガス	Cs-134	Cs-137	合計
1号機	6.8E4	2.2E5	3.2E1未満	5.5E1未満	3.1E7	6.8E4未満	2.2E5未満	2.9E5未満
2号機	7.5E3未満	1.5E4未満	2.6E1未満	4.2E1未満	1.1E9	7.5E3未満	1.5E4未満	2.2E4未満
3号機	5.0E4未満	1.4E5未満	3.0E1未満	5.1E1未満	1.2E9	5.0E4未満	1.4E5未満	1.9E5未満
4号機	2.9E4未満	5.2E4未満	—	—	—	2.9E4未満	5.2E4未満	8.2E4未満
合計	—					1.5E5未満	4.3E5未満	5.8E5未満

※端数処理の都合上、合計が一致しない場合があります。

2.1 1号機の放出量評価

1. 建屋カバー隙間

(1)ダスト測定結果とダストモニタ値(単位Bq/cm³)

採取日	核種	北東 コーナー	北西 コーナー	南西 コーナー	①南側 上部
6/10	Cs-134	ND(7.7E-7)	ND(7.6E-7)	ND(8.1E-7)	ND(5.7E-6)
	Cs-137	ND(1.2E-6)	ND(1.2E-6)	ND(1.2E-6)	ND(9.3E-6)
	②ダスト採取期間	月間平均		相対比 ①/②	
ダストモニタ値	4.8E-6	1.4E-5	Cs-134		1.2E0
			Cs-137		1.9E0

ダスト測定結果及び相対比より、放出量が最大となる箇所を採用

(2)月間漏洩率評価: 15,395m³/h

2. PCVガス管理システム

(1)ダスト測定結果とダストモニタ値

採取日	核種	①PCVガス管理システム出口(Bq/cm ³)
6/10	Cs-134	ND(1.6E-6)
	Cs-137	ND(2.7E-6)

	②ダスト採取期間 (cps)	月間平均(cps)	相対比 ①/②	
ダストモニタ値	1.8E1	1.8E1	Cs-134	8.9E-8
			Cs-137	1.5E-7

(2)月間平均流量結果: 21m³/h

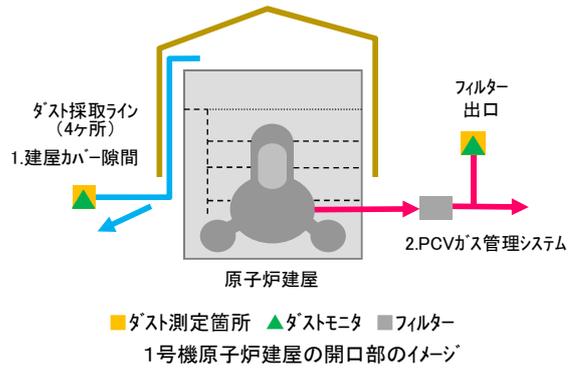
核種	PCVガス管理システム出口 月間平均値(Bq/cm ³)
Kr-85	1.1E0

3. 放出量評価

建屋カバー隙間(Cs-134)	= 1.4E-5 × 1.2E0 × 15395 × 1E6	= 2.5E5Bq/時未満
建屋カバー隙間(Cs-137)	= 1.4E-5 × 1.9E0 × 15395 × 1E6	= 4.0E5Bq/時未満
PCVガス管理システム(Cs-134)	= 1.8E1 × 8.9E-8 × 21E6	= 3.4E1Bq/時未満
PCVガス管理システム(Cs-137)	= 1.8E1 × 1.5E-7 × 21E6	= 5.7E1Bq/時未満
PCVガス管理システム(Kr)	= 1.1E0 × 21E6	= 2.3E7Bq/時
PCVガス管理システム(Kr被ばく線量)	= 2.3E7 × 24 × 365 × 2.4E-19 × 0.0022 / 0.5 × 1E3	= 2.2E-7mSv/年

※端数処理の都合上、合計が一致しない場合があります。知的財産 取扱注意

2



2.2 2号機の放出量評価

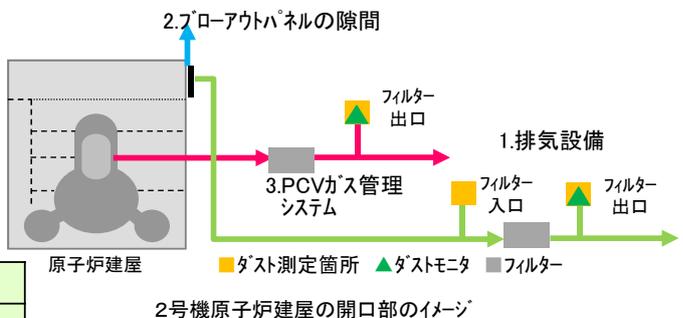
1. 排気設備

(1)ダスト測定結果とダストモニタ値(単位Bq/cm³)

採取日	核種	①排気設備出口
6/1	Cs-134	ND(3.4E-7)
	Cs-137	ND(5.5E-7)

	②ダスト採取期間	月間平均	相対比 ①/②	
ダストモニタ値	4.2E-7	1.7E-7	Cs-134	8.0E-1
			Cs-137	1.3E0

(2)月間排気設備流量: 10,000m³/h



2. フローアウトパネルの隙間

(1)ダスト測定結果(単位Bq/cm³)

採取日	核種	排気設備入口
6/1	Cs-134	2.3E-6
	Cs-137	8.9E-6

(2)月間漏洩率評価: 14,469m³/h

3. PCVガス管理システム

(1)ダスト測定結果とダストモニタ値(単位Bq/cm³)

採取日	核種	①PCVガス管理システム出口	核種	PCVガス管理システム出口 月間平均値(Bq/cm ³)
6/1	Cs-134	ND(1.7E-6)	Kr-85	6.1E1
	Cs-137	ND(2.7E-6)		

	②ダスト採取期間	月間平均	相対比 ①/②	
ダストモニタ値	1.1E-5	3.5E-6	Cs-134	1.6E-1
			Cs-137	2.5E-1

(2)月間平均流量結果: 19m³/h

4. 放出量評価

排気設備出口+フローアウトパネルの隙間(Cs-134)	= 1.7E-7 × 8.0E-1 × 10000 × 1E6 + 2.3E-6 × 14469 × 1E6	= 3.5E4Bq/時未満
排気設備出口+フローアウトパネルの隙間(Cs-137)	= 1.7E-7 × 1.3E0 × 10000 × 1E6 + 8.9E-6 × 14469 × 1E6	= 1.3E5Bq/時未満
PCVガス管理システム(Cs-134)	= 3.5E-6 × 1.6E-1 × 19E6	= 1.0E1Bq/時未満
PCVガス管理システム(Cs-137)	= 3.5E-6 × 2.5E-1 × 19E6	= 1.7E1Bq/時未満
PCVガス管理システム(Kr)	= 6.1E1 × 19E6	= 1.2E9Bq/時
PCVガス管理システム(Kr被ばく線量)	= 1.2E9 × 24 × 365 × 2.4E-19 × 0.0022 / 0.5 × 1E3	= 1.1E-5mSv/年

※端数処理の都合上、合計が一致しない場合があります。知的財産 取扱注意

3

2.3 3号機の放出量評価

1. 原子炉直上部

(1) ダスト測定結果とダストモニタ値 (単位Bq/cm³)

採取日	核種	南西1	①南西2
6/18	Cs-134	ND(1.7E-6)	2.0E-6
	Cs-137	2.4E-6	6.9E-6

赤字の数値を放出量評価に使用
(Cs134+Cs137合計値が一番高い箇所を採用)

	②ダスト採取期間	月間平均	相対比 ①/②	
ダスト	8.4E-6	5.3E-6	Cs-134	2.4E-1
モニタ値			Cs-137	8.2E-1

(2) 月間漏洩率評価: 288m³/h
(2015.6.1現在の崩壊熱より蒸気発生量(0.08m³/s)を評価)

2. 機器ハッチ

(1) ダスト測定結果とダストモニタ値 (単位Bq/cm³)

採取日	核種	①機器ハッチ
6/18	Cs-134	ND(1.7E-6)
	Cs-137	ND(2.8E-6)

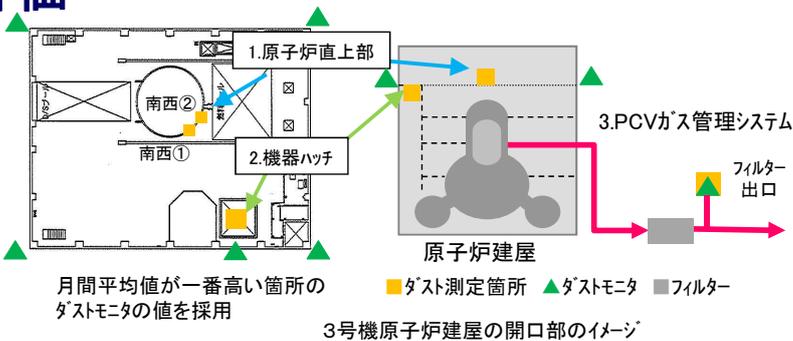
	②ダスト採取期間	月間平均	相対比 ①/②	
ダスト	1.0E-5	6.2E-6	Cs-134	1.7E-1
モニタ値			Cs-137	2.8E-1

(2) 月間漏洩率評価: 21,526m³/h

4. 放出量評価

$$\begin{aligned}
 \text{原子炉直上部+機器ハッチ(Cs-134)} &= 5.3E-6 \times 2.4E-1 \times 288 \times 1E6 + 6.2E-6 \times 1.7E-1 \times 21526 \times 1E6 &= 2.3E4Bq/\text{時未満} \\
 \text{原子炉直上部+機器ハッチ(Cs-137)} &= 5.3E-6 \times 8.2E-1 \times 288 \times 1E6 + 6.2E-6 \times 2.8E-1 \times 21526 \times 1E6 &= 3.8E4Bq/\text{時未満} \\
 \text{PCVガス管理システム(Cs-134)} &= 1.6E-5 \times 8.0E-2 \times 20E6 &= 2.6E1Bq/\text{時未満} \\
 \text{PCVガス管理システム(Cs-137)} &= 1.6E-5 \times 2.7E-1 \times 20E6 &= 8.9E1Bq/\text{時} \\
 \text{PCVガス管理システム(Kr)} &= 6.2E1 \times 20E6 &= 1.2E9Bq/\text{時} \\
 \text{PCVガス管理システム(Kr被ばく線量)} &= 1.2E9 \times 24 \times 365 \times 3.0E-19 \times 0.0022 / 0.5 \times 1E3 &= 1.4E-5mSv/\text{年}
 \end{aligned}$$

※端数処理の都合上、合計が一致しない場合があります。 知的財産 取扱注意



3. PCVガス管理システム

(1) ダスト測定結果とダストモニタ値 (単位Bq/cm³)

採取日	核種	①PCVガス管理システム出口
6/18	Cs-134	ND(1.6E-6)
	Cs-137	5.5E-6

核種	PCVガス管理システム出口 月間平均値(Bq/cm ³)
Kr-85	6.2E1

	②ダスト採取期間	月間平均	相対比 ①/②	
ダスト	2.0E-5	1.6E-5	Cs-134	8.0E-2
モニタ値			Cs-137	2.7E-1

(2) 月間平均流量結果: 20m³/h

2.4 4号機の放出量評価

1. 燃料取出し用カバー-隙間

(1) ダスト測定結果とダストモニタ値 (単位Bq/cm³)

採取日	核種	①SFP近傍	チェンジング プレイス近傍	カバー-上部
6/5	Cs-134	ND(5.3E-7)	ND(5.0E-7)	ND(5.4E-7)
	Cs-137	ND(8.8E-7)	ND(8.6E-7)	ND(8.7E-7)

	②ダスト採取期間	月間平均	相対比 ①/②	
ダストモニタ値	2.8E-7	9.4E-7	Cs-134	1.9E0
			Cs-137	3.1E0

ダスト測定結果及び相対比より、放出量が最大となる箇所を採用

(2) 月間漏洩率評価: 5,586m³/h

2. 燃料取出し用カバー-排気設備

(1) ダスト測定結果とダストモニタ値 (単位Bq/cm³)

採取日	核種	①排気設備出口
6/5	Cs-134	ND(5.4E-7)
	Cs-137	ND(9.2E-7)

	②ダスト採取期間	月間平均	相対比 ①/②	
ダストモニタ値	3.0E-7	2.3E-7	Cs-134	1.8E0
			Cs-137	3.0E0

(2) 月間排気設備流量: 50,000m³/h

3. 放出量評価

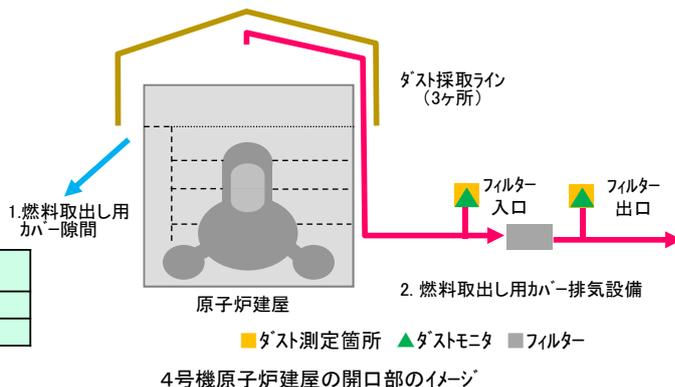
燃料取出し用カバー-隙間+燃料取出し用カバー-排気設備(Cs-134)

$$= 9.4E-7 \times 1.9E0 \times 5586 \times 1E6 + 2.3E-7 \times 1.8E0 \times 50000 \times 1E6 = 3.0E4Bq/\text{時未満}$$

燃料取出し用カバー-隙間+燃料取出し用カバー-排気設備(Cs-137)

$$= 9.4E-7 \times 3.1E0 \times 5586 \times 1E6 + 2.3E-7 \times 3.0E0 \times 50000 \times 1E6 = 5.0E4Bq/\text{時未満}$$

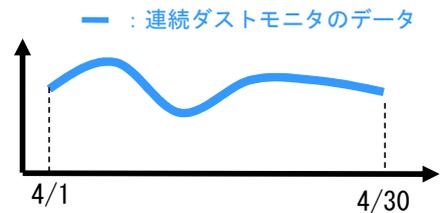
※端数処理の都合上、合計が一致しない場合があります。 知的財産 取扱注意



参考1 評価のイメージ

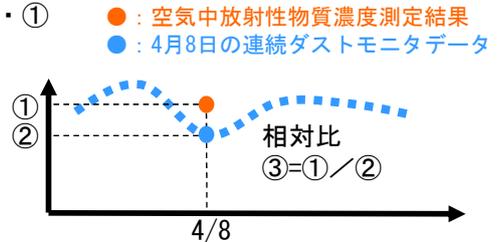
■ 月1回の空气中放射性物質濃度測定値と連続ダストモニタのデータから連続性を考慮した空气中放射性物質濃度を評価

STEP1 月間の連続ダストモニタのトレンドを確認
 ※連続ダストモニタは、
 全βのため被ばく評価に使用できない

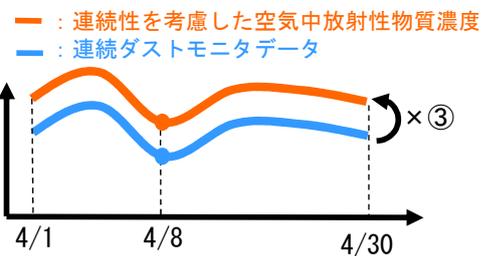


STEP2 月1回の空气中放射性物質濃度測定値と連続ダストモニタの値を比較

- ・例 4月8日に月1回の空气中放射性物質濃度測定・・・①
- 核種毎 (Cs134, 137) にデータが得られる
- ・同時刻の連続ダストモニタの値を確認・・・②
- ・上記2つのデータの比を評価・・・③



STEP3 連続性を考慮した空气中放射性物質濃度を評価
 ・連続ダストモニタのデータに③相対比を乗じて、
 連続性を考慮した空气中放射性物質濃度を評価



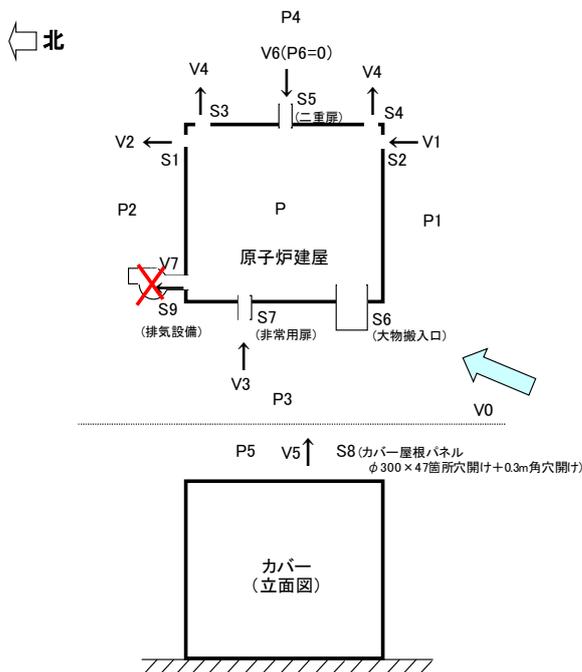
知的財産 取扱注意

参考2 1号機建屋カバーの漏洩率評価

■ 評価方法
 空気漏洩量は外部風速、建屋内外圧差、隙間面積などから計算で求める。

■ 計算例

6月30日 南南西 2.7m/s



- V0: 外気風速 (m/s)
- V1: カバー流入風速 (m/s)
- V2: カバー流出風速 (m/s)
- V3: カバー流入風速 (m/s)
- V4: カバー流出風速 (m/s)
- V5: カバー流入風速 (m/s)
- V6: カバー流出風速 (m/s)
- V7: 排気風速 (m/s)
- P1: 上流側圧力 (南風) (Pa)
- P2: 下流側圧力 (南風) (Pa)
- P3: 上流側圧力 (西風) (Pa)
- P4: 下流側圧力 (西風) (Pa)
- P5: 上部圧力 (Pa)
- P6: R/B内圧力 (0Pa)
- P: カバー内圧力 (Pa)
- S1: カバー隙間面積 (m²)
- S2: カバー隙間面積 (m²)
- S3: カバー隙間面積 (m²)
- S4: カバー隙間面積 (m²)
- S5: R/B二重扉開口面積 (m²)
- S6: R/B大物搬入口開口面積 (m²)
- S7: R/B非常用扉開口面積 (m²)
- S8: カバー屋根開口面積 (m²)
- S9: 排気ダクト吸込面積 (m²)
- ρ: 空気密度 (kg/m³)
- C1: 風圧係数 (南風上側)
- C2: 風圧係数 (南風下側)
- C3: 風圧係数 (西風上側)
- C4: 風圧係数 (西風下側)
- C5: 風圧係数 (上部)
- ζ: 形状抵抗係数

知的財産 取扱注意

参考2 1号機建屋カバーの漏洩率評価

風速をVとすると、上流側、下流側の圧力は次のとおりとなる。

- 上流側(南風): $P1=C1 \times \rho \times V0^2 / (2g)$... (1)
- 下流側(南風): $P2=C2 \times \rho \times V0^2 / (2g)$... (2)
- 上流側(西風): $P3=C3 \times \rho \times V0^2 / (2g)$... (3)
- 下流側(西風): $P4=C4 \times \rho \times V0^2 / (2g)$... (4)
- 上部: $P5=C5 \times \rho \times V0^2 / (2g)$... (5)

内圧をP、隙間部の抵抗係数をζとすると

- $P1-P=\zeta \times \rho \times V1^2 / (2g)$... (6)
- $P-P2=\zeta \times \rho \times V2^2 / (2g)$... (7)
- $P3-P=\zeta \times \rho \times V3^2 / (2g)$... (8)
- $P-P4=\zeta \times \rho \times V4^2 / (2g)$... (9)
- $P-P5=\zeta \times \rho \times V5^2 / (2g)$... (10)
- $P6-P=\zeta \times \rho \times V6^2 / (2g)$... (11)

空気流入量のマスバランス式は

$$(V1 \times S2 + V3 \times (S6 + S7) + V6 \times S5) \times 3600 = (V2 \times S1 + V4 \times (S3 + S4) + V5 \times S8) \times 3600$$

左辺と右辺の差を「Y」とすると

$$Y = (V1 \times S2 + V3 \times (S6 + S7) + V6 \times S5) \times 3600 - (V2 \times S1 + V4 \times (S3 + S4) + V5 \times S8) \times 3600$$

V1, V2, V3, V4, V5, V6は(6), (7), (8), (9), (10), (11)式により、Pの関数なので、「Y」がゼロになるようにPの値を調整する

V0 (m/s)	C1	C2	C3	C4	C5	ζ	ρ (kg/m³)	
2.71	0.80	-0.50	0.10	-0.50	-0.40	1.00	1.20	
S1 (m²)	S2 (m²)	S3 (m²)	S4 (m²)	S5 (m²)	S6 (m²)	S7 (m²)	S8 (m²)	S9 (m²)
1.20	1.20	1.20	1.10	0.29	0.00	0.00	3.41	2.88

P1 (Pa)	P2 (Pa)	P3 (Pa)	P4 (Pa)	P5 (Pa)	P6 (Pa)	P (Pa)
0.35848	-0.22405	0.04481	-0.22405	-0.17924	0	-0.17496

V1 (m/s)	V2 (m/s)	V3 (m/s)	V4 (m/s)	V5 (m/s)	V6 (m/s)	V7 (m/s)	Y (m³/h)
2.952	0.895	1.895	0.895	0.264	1.690	0.000	0.00
IN	OUT	IN	OUT	OUT	IN	OUT(排気)	OK

※IN : 流入
OUT : 流出

給気風量 14,528 m³/h
排気ファン風量 0 m³/h
漏洩率 14,528 m³/h

知的財産 取扱注意

参考2 1号機建屋カバーの漏洩率評価

■ 週ごとの漏洩量評価 (一例)

	6月29日			6月30日			7月1日			7月2日			7月3日			7月4日			7月5日		
	風速 (m/s)	時間 (hr)	漏洩率 (m³/h)																		
西風	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0
西北西風	0.7	0.5	2,916	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0
北西風	0.8	1.0	3,634	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0
北北西風	1.0	2.2	5,453	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0
北風	1.3	0.5	6,850	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0
北北東風	2.1	1.8	18,417	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0
北東風	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0
東北東風	1.1	0.3	10,322	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0
東風	1.2	1.2	10,504	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0
東南東風	1.7	0.8	16,712	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0
南東風	2.4	1.2	23,010	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0
南南東風	5.0	8.0	44,042	4.6	5.5	39,770	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0
南風	3.4	4.0	18,157	3.5	8.3	18,506	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0
南南西風	2.7	2.0	14,499	2.7	9.3	14,528	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0
南西風	0.5	0.2	2,320	1.3	0.8	5,939	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0
西南西風	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0
漏洩日量 (m³)	564,914			513,497			0			0			0			0			0		

16方位毎の平均風速から漏洩率を前頁のように評価する。

■ 漏洩量合計

評価期間	6/1 ~ 6/7	6/8 ~ 6/14	6/15 ~ 6/21	6/22 ~ 6/28	6/29 ~ 6/30	漏洩量合計(m³)	評価対象期間(h)*	漏洩率(m³/h)
週間漏洩量 (m³)	2,424,884	2,499,054	2,456,744	2,560,660	1,078,411	11,019,753	715.8	15,395

*: 機器点検による気象観測の欠測時間を除く

知的財産 取扱注意

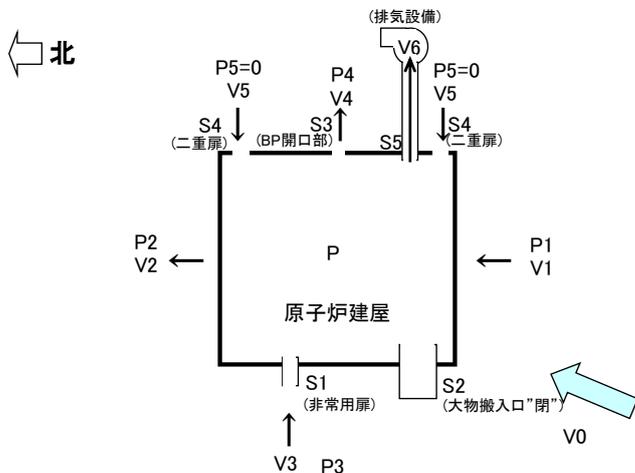
参考3 2号機ブローアウトパネル隙間の漏洩率評価

■ 評価方法

空気漏洩量は外部風速、建屋内外圧差、隙間面積などから計算で求める。

■ 計算例

6月30日 南南西 2.7m/s



- V0: 外気風速 (m/s)
- V1: 建屋流出入風速 (m/s)
- V2: 建屋流出入風速 (m/s)
- V3: 建屋流出入風速 (m/s)
- V4: 建屋流出入風速 (m/s)
- V5: 建屋流出入風速 (m/s)
- V6: 排気風速 (m/s)
- P1: 上流側圧力 (南風) (Pa)
- P2: 下流側圧力 (南風) (Pa)
- P3: 上流側圧力 (西風) (Pa)
- P4: 下流側圧力 (西風) (Pa)
- P5: R/B内圧力 (0Pa)
- P: 建屋内圧力 (Pa)
- S1: 非常用扉開口面積 (m²)
- S2: 大物搬入口開口面積 (m²)
- S3: BP隙間面積 (m²)
- S4: R/B二重扉(南北)開口面積 (m²)
- S5: 排気ダクト面積 (m²)
- ρ: 空気密度 (kg/m³)
- C1: 風圧係数(南風上側)
- C2: 風圧係数(南風下側)
- C3: 風圧係数(西風上側)
- C4: 風圧係数(西風下側)
- ζ: 形状抵抗係数

知的財産 取扱注意

参考3 2号機ブローアウトパネル隙間の漏洩率評価

風速をVとすると、上流側、下流側の圧力は次のとおりとなる。

- 上流側 (南風) : $P1 = C1 \times \rho \times V0^2 / (2g)$... (1)
- 下流側 (南風) : $P2 = C2 \times \rho \times V0^2 / (2g)$... (2)
- 上流側 (西風) : $P3 = C3 \times \rho \times V0^2 / (2g)$... (3)
- 下流側 (西風) : $P4 = C4 \times \rho \times V0^2 / (2g)$... (4)

内圧をP、隙間部の抵抗係数をζとすると

- $P1 - P = \zeta \times \rho \times V1^2 / (2g)$... (5)
- $P - P2 = \zeta \times \rho \times V2^2 / (2g)$... (6)
- $P3 - P = \zeta \times \rho \times V3^2 / (2g)$... (7)
- $P - P4 = \zeta \times \rho \times V4^2 / (2g)$... (8)
- $P5 - P = \zeta \times \rho \times V5^2 / (2g)$... (9)

空気流出入のマスバランス式は

$$(V1 \times 0 + V3 \times (S1 + S2) + V5 \times S4) \times 3600 = (V2 \times 0 + V4 \times S3 + V6 \times S5) \times 3600$$

左辺と右辺の差を「Y」とすると

$$Y = (V1 \times 0 + V3 \times (S1 + S2) + V5 \times S4) \times 3600 - (V2 \times 0 + V4 \times S3 + V6 \times S5) \times 3600$$

V1, V2, V3, V4, V5は(5), (6), (7), (8), (9)式により、Pの関数なので、「Y」がゼロになるようにPの値を調整する

V0 (m/s)	C1	C2	C3	C4	ζ	ρ (kg/m ³)
2.71	0.80	-0.50	0.10	-0.50	1.00	1.20
S1 (m ²)	S2 (m ²)	S3 (m ²)	S4 (m ²)	S5 (m ²)		
2.075	0.000	3.500	4.150	0.500		

P1 (Pa)	P2 (Pa)	P3 (Pa)	P4 (Pa)	P5 (Pa)	P (Pa)
0.35848	-0.22405	0.04481	-0.22405	0	-0.06461

V1 (m/s)	V2 (m/s)	V3 (m/s)	V4 (m/s)	V5 (m/s)	V6 (m/s)	Y (m ³ /h)
2.63	1.61	1.34	1.61	1.03	2.78	0.00
IN	OUT	IN	OUT	IN	OUT(排気)	OK

※IN : 流入
OUT : 流出

排気ファン風量 5,000 m³/h
漏洩率 20,333 m³/h

知的財産 取扱注意

参考3 2号機ブローアウトパネル隙間の漏洩率評価

■ 週ごとの漏洩量評価（一例）

	6月29日			6月30日			7月1日			7月2日			7月3日			7月4日			7月5日		
	風速 (m/s)	時間 (hr)	漏洩率 (m3/h)																		
西風	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0
西北西風	0.7	0.5	5,173	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0
北西風	0.8	1.0	5,243	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0
北北西風	1.0	2.2	6,642	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0
北風	1.3	0.5	6,341	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0
北北東風	2.1	1.8	10,736	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0
北東風	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0
東北東風	1.1	0.3	6,789	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0
東風	1.2	1.2	8,200	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0
東南東風	1.7	0.8	13,776	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0
南東風	2.4	1.2	15,181	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0
南南東風	5.0	8.0	26,210	4.6	5.5	23,635	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0
南風	3.4	4.0	22,790	3.5	8.3	23,294	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0
南南西風	2.7	2.0	20,290	2.7	9.3	20,333	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0
南西風	0.5	0.2	2,594	1.3	0.8	9,624	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0
西南西風	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0
漏洩日量 (m3)	427,945			521,908			0			0			0			0			0		

16方位毎の平均風速から漏洩率を前頁のように評価する。

■ 漏洩量合計

評価期間	6/1 ~ 6/7	6/8 ~ 6/14	6/15 ~ 6/21	6/22 ~ 6/28	6/29 ~ 6/30	漏洩量合計(m3)	評価対象期間(h)*	漏洩率(m3/h)
週間漏洩量 (m3)	2,830,706	2,386,275	2,007,661	2,182,533	949,854	10,357,028	715.8	14,469

*: 機器点検による気象観測の欠測時間を除く

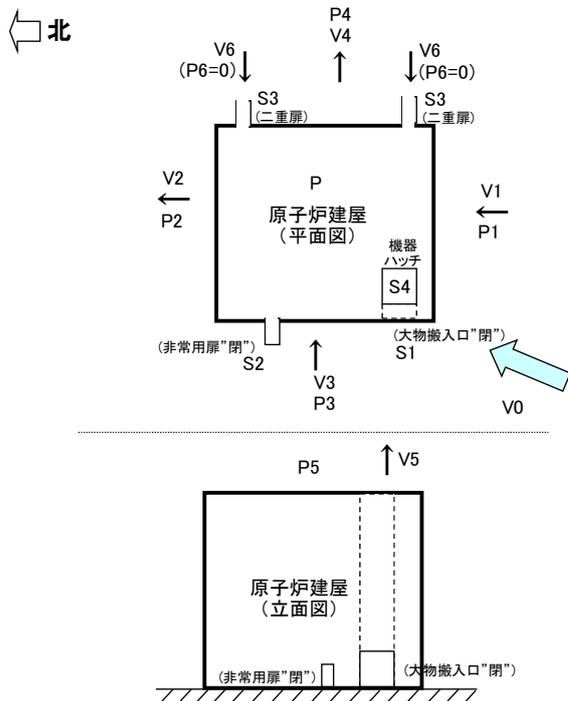
参考4 3号機原子炉建屋機器ハッチの漏洩率評価

■ 評価方法

空気漏洩量は外部風速、建屋内外圧差、隙間面積などから計算で求める。

■ 計算例

6月30日 南南西 2.7m/s



- V0: 外気風速(m/s)
- V1: 建屋流入風速(m/s)
- V2: 建屋流出風速(m/s)
- V3: 建屋流入風速(m/s)
- V4: 建屋流出風速(m/s)
- V5: 建屋流入風速(m/s)
- V6: 建屋流出風速(m/s)
- P1: 上流側圧力(南)(Pa)
- P2: 下流側圧力(北)(Pa)
- P3: 上流側圧力(西)(Pa)
- P4: 下流側圧力(東)(Pa)
- P5: 上面部圧力(Pa)
- P6: T/B内圧力(0Pa)
- P: 建屋内圧力(Pa)
- S1: R/B大物搬入口面積(m²)
- S2: R/B非常用扉開口面積(m²)
- S3: R/B二重扉開口面積(m²)
- S4: 機器ハッチ隙間面積(m²)
- ρ: 空気密度(kg/m³)
- C1: 風圧係数(南)
- C2: 風圧係数(北)
- C3: 風圧係数(西)
- C4: 風圧係数(東)
- C5: 風圧係数(上面部)
- ζ: 形状抵抗係数

参考4 3号機原子炉建屋機器ハッチの漏洩率評価

風速をVとすると、上流側、下流側の圧力は次のとおりとなる。

- 上流側(南): $P1=C1 \times \rho \times V0^2/(2g)$... (1)
- 下流側(北): $P2=C2 \times \rho \times V0^2/(2g)$... (2)
- 上流側(西): $P3=C3 \times \rho \times V0^2/(2g)$... (3)
- 下流側(東): $P4=C4 \times \rho \times V0^2/(2g)$... (4)
- 上面部: $P5=C5 \times \rho \times V0^2/(2g)$... (5)

内圧をP、隙間部の抵抗係数をζとすると

- $P1-P=\zeta \times \rho \times V1^2/(2g)$... (6)
- $P-P2=\zeta \times \rho \times V2^2/(2g)$... (7)
- $P3-P=\zeta \times \rho \times V3^2/(2g)$... (8)
- $P-P4=\zeta \times \rho \times V4^2/(2g)$... (9)
- $P-P5=\zeta \times \rho \times V5^2/(2g)$... (10)
- $P6-P=\zeta \times \rho \times V6^2/(2g)$... (11)

空気流出入量のマスバランス式は

$$(V1 \times 0 + V3 \times (S1+S2) + V6 \times S3) \times 3600 = (V2 \times 0 + V4 \times 0 + V5 \times S4) \times 3600$$

左辺と右辺の差を「Y」とすると

$$Y = (V1 \times 0 + V3 \times (S1+S2) + V6 \times S3) \times 3600 - (V2 \times 0 + V4 \times 0 + V5 \times S4) \times 3600$$

V1~V6は(6)~(11)式により、Pの関数なので、「Y」がゼロになるようにPの値を調整する

V0 (m/s)	C1	C2	C3	C4	C5	ζ	ρ (kg/m³)
2.71	0.80	-0.50	0.10	-0.50	-0.40	2.00	1.20
S1 (m²)	S2 (m²)	S3 (m²)	S4 (m²)				
0.00	0.00	6.05	31.36				

P1 (Pa)	P2 (Pa)	P3 (Pa)	P4 (Pa)	P5 (Pa)	P6 (Pa)	P (Pa)
0.35848	-0.22405	0.04481	-0.22405	-0.17924	0	-0.17282

V1 (m/s)	V2 (m/s)	V3 (m/s)	V4 (m/s)	V5 (m/s)	V6 (m/s)	Y (m³/h)
2.08	0.65	1.33	0.65	0.23	1.19	0.00
IN	OUT	IN	OUT	OUT	IN	OK

※IN : 流入
OUT : 流出

機器ハッチ漏洩率 25,853 m³/h
建屋からの漏洩率 25,853 m³/h

知的財産 取扱注意

参考4 3号機原子炉建屋機器ハッチの漏洩率評価

■ 週ごとの漏洩量評価 (一例)

	6月29日			6月30日			7月1日			7月2日			7月3日			7月4日			7月5日			
	風速 (m/s)	時間 (hr)	漏洩率 (m³/h)																			
西風	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0
西北西風	0.7	0.5	7,008	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0
北西風	0.8	1.0	7,486	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0
北北西風	1.0	2.2	9,703	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0
北風	1.3	0.5	12,423	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0
北北東風	2.1	1.8	20,155	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0
北東風	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0
東北東風	1.1	0.3	10,034	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0
東風	1.2	1.2	11,331	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0
東南東風	1.7	0.8	16,246	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0
南東風	2.4	1.2	22,935	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0
南南東風	5.0	8.0	48,200	4.6	5.5	43,525	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0
南風	3.4	4.0	32,930	3.5	8.3	33,562	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0
南南西風	2.7	2.0	25,802	2.7	9.3	25,853	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0
南西風	0.5	0.2	4,778	1.3	0.8	12,232	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0
西南西風	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0
漏洩日量 (m³)	701,754			770,559			0			0			0			0			0			

16方位毎の平均風速から漏洩率を前頁のように評価する。

■ 漏洩量合計

評価期間	6/1 ~ 6/7	6/8 ~ 6/14	6/15 ~ 6/21	6/22 ~ 6/28	6/29 ~ 6/30	漏洩量合計(m³)	評価対象期間(h)*	漏洩率(m³/h)
週間漏洩量 (m³)	3,946,609	3,563,559	3,055,958	3,370,202	1,472,313	15,408,641	715.8	21,526

*: 機器点検による気象観測の欠測時間を除く

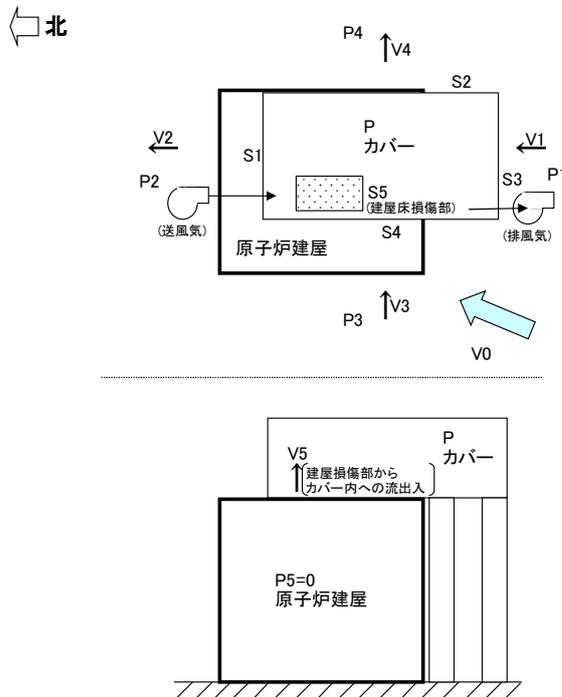
参考5 4号機燃料取出し用カバーの漏洩率評価

■ 評価方法

空気漏洩量は外部風速、建屋内外圧差、隙間面積などから計算で求める。

■ 計算例

6月30日 南南西 2.7m/s



- V0: 外気風速 (m/s)
- V1: カバー内流出入風速 (m/s)
- V2: カバー内流出入風速 (m/s)
- V3: カバー内流出入風速 (m/s)
- V4: カバー内流出入風速 (m/s)
- V5: カバー内流出入風速 (m/s)
- P: カバー内圧力 (Pa)
- P1: 上流側圧力(南風) (Pa)
- P2: 下流側圧力(南風) (Pa)
- P3: 上流側圧力(西風) (Pa)
- P4: 下流側圧力(西風) (Pa)
- P5: R/B内圧力 (0Pa)
- S1: カバー隙間面積 (m²)
- S2: カバー隙間面積 (m³)
- S3: カバー隙間面積 (m⁴)
- S4: カバー隙間面積 (m⁵)
- S5: 建屋床損傷部隙間面積 (m²)
- ρ: 空気密度 (kg/m³)
- C1: 風圧係数(南風上側)
- C2: 風圧係数(南風下側)
- C3: 風圧係数(西風上側)
- C4: 風圧係数(西風下側)
- ζ: 形状抵抗係数

知的財産 取扱注意

16

参考5 4号機燃料取出し用カバーの漏洩率評価

風速をVとすると、上流側、下流側の圧力は次のとおりとなる。

- 上流側(南風): $P1 = C1 \times \rho \times V0^2 / (2g)$... (1)
- 下流側(南風): $P2 = C2 \times \rho \times V0^2 / (2g)$... (2)
- 上流側(西風): $P3 = C3 \times \rho \times V0^2 / (2g)$... (3)
- 下流側(西風): $P4 = C4 \times \rho \times V0^2 / (2g)$... (4)

内圧をP、隙間部の抵抗係数をζとすると

- $P1 - P = \zeta \times \rho \times V1^2 / (2g)$... (5)
- $P - P2 = \zeta \times \rho \times V2^2 / (2g)$... (6)
- $P3 - P = \zeta \times \rho \times V3^2 / (2g)$... (7)
- $P - P4 = \zeta \times \rho \times V4^2 / (2g)$... (8)
- $P5 - P = \zeta \times \rho \times V5^2 / (2g)$... (9)

空気流出量のマスバランス式は

$$(V1 \times S3 + V3 \times S4 + V5 \times S5) \times 3600 = (V2 \times S1 + V4 \times S2) \times 3600$$

左辺と右辺の差を「Y」とすると

$$Y = (V1 \times S3 + V3 \times S4 + V5 \times S5) \times 3600 - (V2 \times S1 + V4 \times S2) \times 3600$$

V1, V2, V3, V4, V5は(5), (6), (7), (8), (9)式により、Pの関数なので、「Y」がゼロになるように

Pの値を調整する

V0 (m/s)	C1	C2	C3	C4	ζ	ρ (kg/m ³)
2.71	0.80	-0.50	0.10	-0.50	2.00	1.20
S1 (m ²)	S2 (m ²)	S3 (m ²)	S4 (m ²)	S5 (m ²)		
0.44	0.81	0.46	0.81	4.00		

P1 (Pa)	P2 (Pa)	P3 (Pa)	P4 (Pa)	P5 (Pa)	P (Pa)
0.35848	-0.22405	0.04481	-0.22405	0	-0.00126

V1 (m/s)	V2 (m/s)	V3 (m/s)	V4 (m/s)	V5 (m/s)	Y (m ³ /h)
1.71	1.35	0.61	1.35	0.10	0.00
IN	OUT	IN	OUT	IN	OK

※IN : 流入
OUT: 流出

漏洩率

6,055 m³/h

知的財産 取扱注意

17

参考5 4号機燃料取出し用カバーの漏洩率評価

■ 週ごとの漏洩量評価（一例）

	6月29日			6月30日			7月1日			7月2日			7月3日			7月4日			7月5日		
	風速 (m/s)	時間 (hr)	漏洩率 (m3/h)																		
西風	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0	
西北西風	0.7	0.5	1,666	0.0	0.0	0	0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0	
北西風	0.8	1.0	1,779	0.0	0.0	0	0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0	
北北西風	1.0	2.2	2,299	0.0	0.0	0	0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0	
北風	1.3	0.5	4,087	0.0	0.0	0	0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0	
北北東風	2.1	1.8	4,775	0.0	0.0	0	0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0	
北東風	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0	
東北東風	1.1	0.3	2,385	0.0	0.0	0	0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0	
東風	1.2	1.2	3,223	0.0	0.0	0	0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0	
東南東風	1.7	0.8	3,816	0.0	0.0	0	0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0	
南東風	2.4	1.2	5,387	0.0	0.0	0	0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0	
南南東風	5.0	8.0	11,289	4.6	5.5	10,194	0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0	
南風	3.4	4.0	10,784	3.5	8.3	10,991	0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0	
南南西風	2.7	2.0	6,043	2.7	9.3	6,055	0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0	
南西風	0.5	0.2	1,122	1.3	0.8	2,873	0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0	
西南西風	0.0	0.0	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0	
漏洩日量 (m3)	178,134			206,574			0			0			0			0			0		

16方位毎の平均風速から漏洩率を前頁のように評価する。

■ 漏洩量合計

評価期間	6/1 ~ 6/7	6/8 ~ 6/14	6/15 ~ 6/21	6/22 ~ 6/28	6/29 ~ 6/30	漏洩量合計(m3)	評価対象期間(h)*	漏洩率(m3/h)
週間漏洩量 (m3)	1,017,943	929,190	785,513	881,255	384,708	3,998,610	715.8	5,586

*:機器点検による気象観測の欠測時間を除く