

2019年1月31日

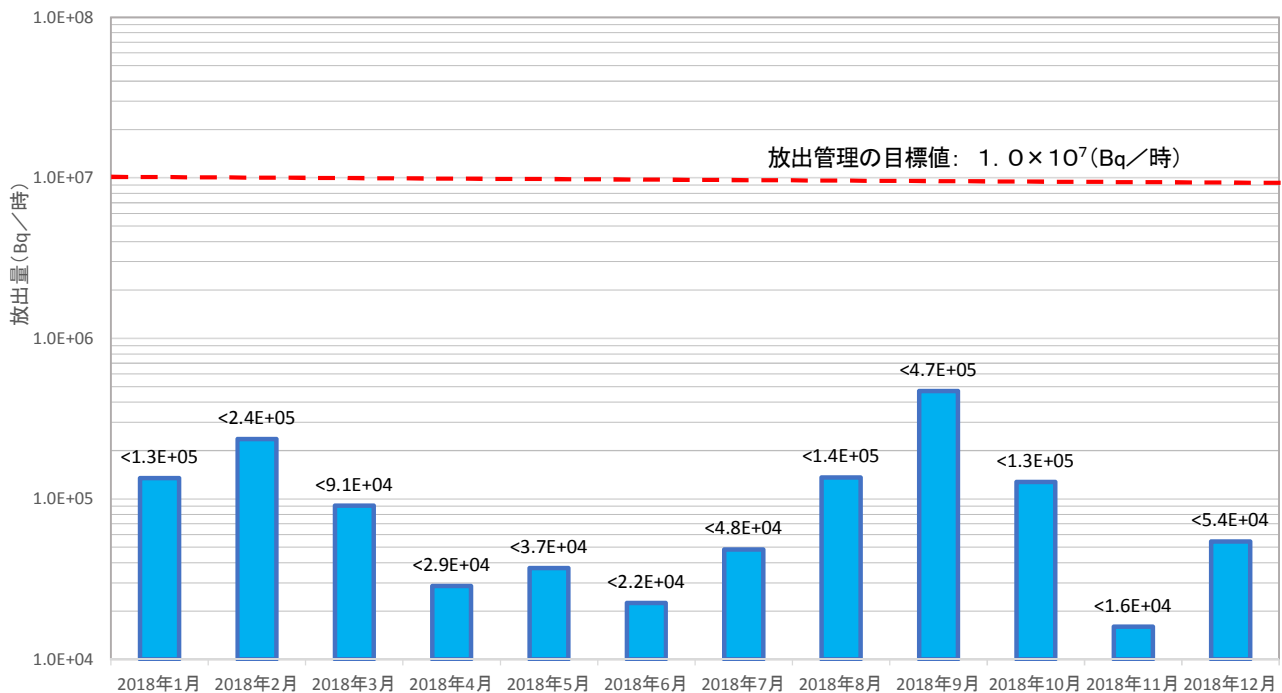
東京電力ホールディングス株式会社

原子炉建屋からの追加的放出量の評価結果(2018年12月)

【評価結果】

- 2018年12月における1～4号機原子炉建屋からの追加的放出量を評価した結果、 5.4×10^4 (Bq/時) 未満であり、放出管理の目標値(1.0×10^7 Bq/時)を下回っていることを確認した。
- 本放出における敷地境界の空气中放射性物質濃度は、Cs-134: 2.8×10^{-12} (Bq/cm³)、Cs-137: 1.2×10^{-11} (Bq/cm³) であり、当該値が1年間継続した場合、敷地境界における被ばく線量は、年間0.00029mSv未満となる。

参考：核原料物質又は核燃料物質の製錬の事業に関する規則等の規定に基づく線量限度等を定める告示
 周辺監視区域外の空气中の濃度限度…Cs-134: 2×10^{-5} (Bq/cm³)、Cs-137: 3×10^{-5} (Bq/cm³)

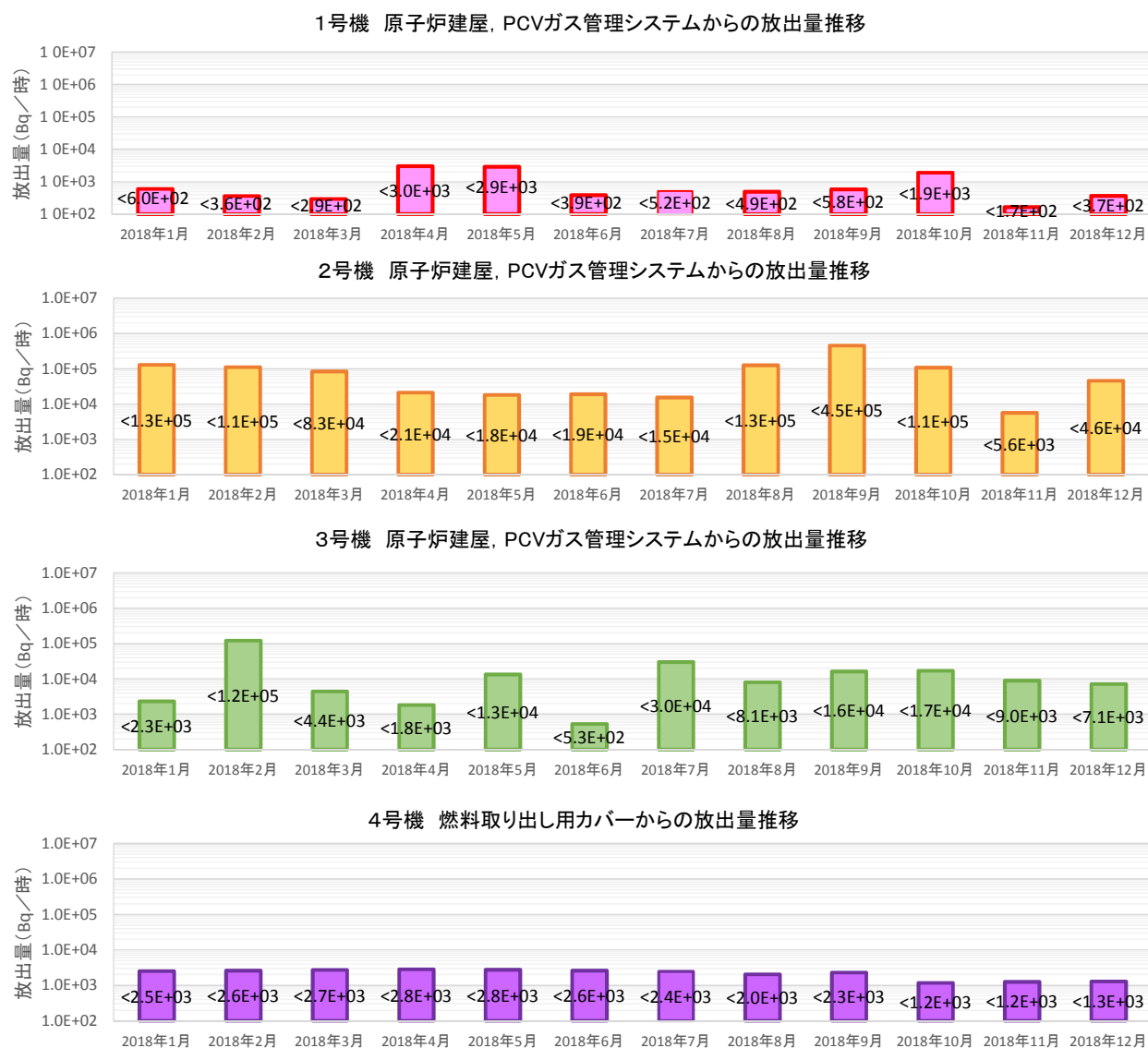


端数処理の都合上、合計が一致しない場合があります。

【評価手法】

- 1～4号機原子炉建屋からの放出量(セシウム)を、原子炉建屋上部等の空气中放射性物質濃度(ダスト濃度)、連続ダストモニタ及び気象データ等の値を基に評価を実施。(詳細な評価手法については別紙参照)
- 希ガスについては、格納容器ガス管理設備における分析結果から放出量を評価しているが、放出されるガンマ線実効エネルギーがセシウムに比べて小さく、被ばく経路も放射性雲の通過による外部被ばくのみとなるため、これによる被ばく線量は、セシウムによる被ばく線量に比べて小さいと評価している。

【各号機における放出量の推移】



《評価》

1, 3, 4号機については, 11月とほぼ同程度の放出量であった。2号機については, 作業期間外における開口の隙間及びフローアウトパネルの隙間の月一回の空气中放射性物質濃度の測定値が上がったため放出量が上昇した。

1～4号機原子炉建屋からの 追加的放出量評価結果 2018年12月評価分 (詳細データ)

TEPCO

東京電力ホールディングス株式会社

©Tokyo Electric Power Company Holdings, Inc. All Rights Reserved.

無断複製・転載禁止 東京電力ホールディングス株式会社

1. 放出量評価について (1)

TEPCO

■ 放出量評価値(12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	1.1E+2未満	1.2E+2未満	7.2E+1未満	6.9E+1未満	1.2E+7	1.8E+2未満	1.9E+2未満	3.7E+2未満
2号機 作業期間外	5.2E+3未満	4.2E+4未満	3.8E+1未満	3.3E+1未満	5.2E+8	5.3E+3未満	4.2E+4未満	4.7E+4未満
2号機 オペフロ調査 期間中	3.2E+3未満	2.5E+4未満				3.2E+3未満	2.5E+4未満	2.8E+4未満
3号機	3.5E+3未満	3.6E+3未満	2.1E+1未満	2.3E+1	8.1E+8	3.5E+3未満	3.6E+3未満	7.1E+3未満
4号機	6.6E+2未満	6.3E+2未満	－	－	－	6.6E+2未満	6.3E+2未満	1.3E+3未満
合計	－					9.5E+3未満	4.5E+4未満	5.4E+4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。

※ 1～4号機のCs-134,Cs-137合計値は、2号機については作業期間外とオペフロ調査期間中の合計値を評価時間で按分の上加算した。

1. 放出量評価について（2）

■ 放出量評価値（11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	5.3E+1未満	5.8E+1未満	2.9E+1未満	2.6E+1未満	9.3E+6	8.2E+1未満	8.4E+1未満	1.7E+2未満
2号機 作業期間外	1.3E+3未満	2.1E+3未満	4.4E+1未満	4.7E+1未満	5.5E+8	1.4E+3未満	2.2E+3未満	3.5E+3未満
2号機 残置物撤去 作業期間中	3.4E+3未満	2.2E+4未満				3.4E+3未満	2.2E+4未満	2.6E+4未満
2号機 オペフロ調査 期間中	5.7E+3未満	4.6E+4未満				5.7E+3未満	4.6E+4未満	5.1E+4未満
3号機	3.4E+3未満	5.5E+3未満	2.8E+1未満	2.1E+1	7.8E+8	3.4E+3未満	5.5E+3未満	9.0E+3未満
4号機	7.3E+2未満	5.1E+2未満	－	－	－	7.3E+2未満	5.1E+2未満	1.2E+3未満
合計	－					5.8E+3未満	1.0E+4未満	1.6E+4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。

※ 1～4号機のCs-134,Cs-137合計値は、2号機については作業期間外と残置物撤去作業中とオペフロ調査期間中の合計値を評価時間で按分の上加算した。

2.1 1号機の放出量評価

1. 原子炉直上部

(1) ガスト測定結果とガストモニタ値（単位Bq/cm³）

採取日	核種	①原子炉 ウェル上部 北側	原子炉 ウェル上部 北西側	原子炉 ウェル上部 南側
12/3	Cs-134	ND(1.1E-7)	ND(9.9E-8)	ND(1.4E-7)
	Cs-137	ND(9.8E-8)	ND(9.9E-8)	ND(1.0E-7)

	②ガスト採取期間	月間平均	相対比①/②
ガスト モニタ値	4.7E-6	3.9E-6	Cs-134 2.3E-2 Cs-137 2.1E-2

(2) 月間漏洩率評価：1.6E+2 m³/h

(2018年12月1日現在の崩壊熱より蒸気発生量(4.4E-2m³/s)を評価)

2. 建屋隙間

(1) ガスト測定結果とガストモニタ値（単位Bq/cm³）

採取日	核種	①機器ハッチ
12/3	Cs-134	ND(1.0E-7)
	Cs-137	1.1E-7

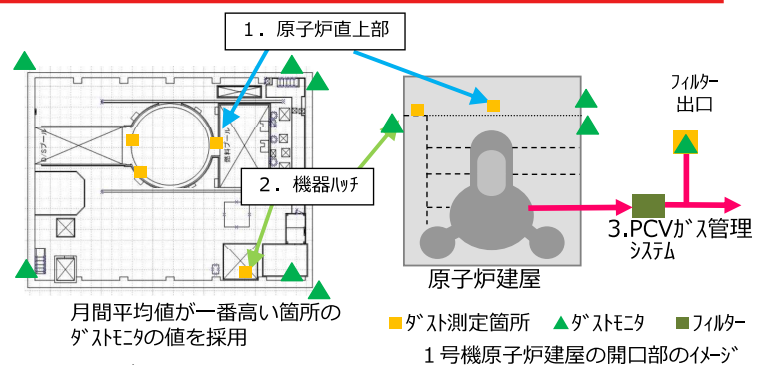
	②ガスト採取期間	月間平均	相対比①/②
ガスト モニタ値	3.8E-6	3.2E-06	Cs-134 2.6E-2 Cs-137 2.8E-2

(2) 月間漏洩率評価：1.1E+3 m³/h

4. 放出量評価

原子炉直上部+建屋隙間(Cs-134) = 3.9E-6 × 2.3E-2 × 1.6E+2 × 1E+6 + 3.2E-6 × 2.6E-2 × 1.1E+3 × 1E+6 = 1.1E+2Bq/時未満
 原子炉直上部+建屋隙間(Cs-137) = 3.9E-6 × 2.1E-2 × 1.6E+2 × 1E+6 + 3.2E-6 × 2.8E-2 × 1.1E+3 × 1E+6 = 1.2E+2Bq/時未満
 PCVガス管理システム(Cs-134) = 1.7E+1 × 2.0E-7 × 2.1E+1 × 1E+6 = 7.2E+1Bq/時未満
 PCVガス管理システム(Cs-137) = 1.7E+1 × 1.9E-7 × 2.1E+1 × 1E+6 = 6.9E+1Bq/時未満
 PCVガス管理システム(Kr) = 5.6E-1 × 2.1E+1 × 1E+6 = 1.2E+7Bq/時
 PCVガス管理システム(Kr被ばく線量) = 1.2E+7 × 24 × 365 × 2.5E-19 × 0.0022/0.5 × 1E+3 = 1.1E-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。



3. PCVガス管理システム

(1) ガスト測定結果とガストモニタ値（単位Bq/cm³）

採取日	核種	①PCVガス管理システム出口
12/3	Cs-134	ND(3.4E-6)
	Cs-137	ND(3.3E-6)

核種	PCVガス管理システム出口 月間平均値(Bq/cm ³)
Kr-85	5.6E-1

	②ガスト採取期間 (cps)	月間平均 (cps)	相対比①/②
ガスト モニタ値	1.7E+1	1.7E+1	Cs-134 2.0E-7 Cs-137 1.9E-7

(2) 月間平均流量結果：2.1E+1 m³/h

2.2 2号機の放出量評価 作業期間外

1. 排気設備

(1) ガスト測定結果とガストモニタ値 (単位Bq/cm³)

採取日	核種	①排気設備出口
12/11	Cs-134	ND(1.2E-7)
	Cs-137	ND(1.0E-7)
②ガスト採取期間		
月間平均		
相対比①/②		
ガストモニタ値	2.1E-7	2.1E-7
	Cs-134	5.7E-1
	Cs-137	4.7E-1

(2) 月間排気設備流量: 1.0E+4 m³/h

2. 開口の隙間及びブローアウトバルブの隙間

(1) ガスト測定結果 (単位Bq/cm³)

採取日	核種	排気設備入口
12/7	Cs-134	3.6E-6
	Cs-137	3.6E-5

(2) 月間漏洩率評価: 1.1E+3 m³/h

3. PCVガス管理システム

(1) ガスト測定結果とガストモニタ値 (単位Bq/cm³)

採取日	核種	①PCVガス管理システム出口
12/14	Cs-134	ND(1.1E-6)
	Cs-137	ND(9.8E-7)
核種	PCVガス管理システム出口 月間平均値(Bq/cm ³)	
Kr-85	3.7E+1	

②ガスト採取期間		
月間平均		
相対比①/②		
ガストモニタ値	7.4E-7	1.8E-6
	Cs-134	1.5E+0
	Cs-137	1.3E+0

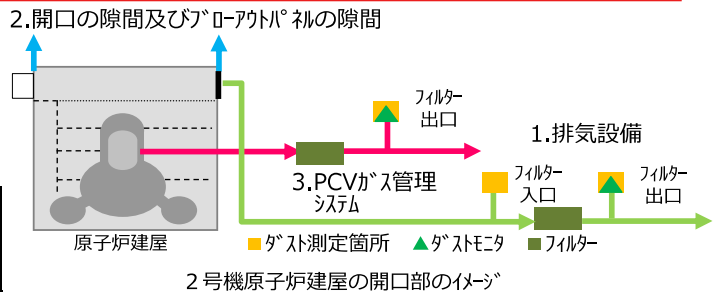
(2) 月間平均流量結果: 1.4E+1 m³/h

4. 放出量評価

排気設備出口+開口の隙間及びブローアウトバルブの隙間(Cs-134)
排気設備出口+開口の隙間及びブローアウトバルブの隙間(Cs-137)
PCVガス管理システム(Cs-134)
PCVガス管理システム(Cs-137)
PCVガス管理システム(Kr)
PCVガス管理システム(Kr被ばく線量)

$$\begin{aligned}
 &= 2.1E-7 \times 5.7E-1 \times 1.0E+4 \times 1E+6 + 3.6E-6 \times 1.1E+3 \times 1E+6 = 5.2E+3Bq/時未満 \\
 &= 2.1E-7 \times 4.7E-1 \times 1.0E+4 \times 1E+6 + 3.6E-5 \times 1.1E+3 \times 1E+6 = 4.2E+4Bq/時未満 \\
 &= 1.8E-6 \times 1.5E+0 \times 1.4E+1 \times 1E+6 = 3.8E+1Bq/時未満 \\
 &= 1.8E-6 \times 1.3E+0 \times 1.4E+1 \times 1E+6 = 3.3E+1Bq/時未満 \\
 &= 3.7E+1 \times 1.4E+1 \times 1.0E+6 = 5.2E+8Bq/時 \\
 &= 5.2E+8 \times 24 \times 365 \times 2.4E-19 \times 0.0022/0.5 \times 1E+3 = 4.8E-6mSv/年
 \end{aligned}$$

端数処理の都合上、合計が一致しない場合があります。



2号機原子炉建屋の開口部のイメージ

2.2 2号機の放出量評価 オペフロ調査期間中: 13日間作業して1日4時間

1. 排気設備

(1) ガスト測定結果とガストモニタ値 (単位Bq/cm³)

採取日	核種	①排気設備出口
12/11	Cs-134	ND(1.2E-7)
	Cs-137	ND(1.0E-7)
②ガスト採取期間		
月間平均		
相対比①/②		
ガストモニタ値	2.1E-7	2.1E-7
	Cs-134	5.7E-1
	Cs-137	4.7E-1

(2) 月間排気設備流量: 1.0E+4 m³/h

2. 開口の隙間及びブローアウトバルブの隙間

(1) ガスト測定結果 (単位Bq/cm³)

採取日	核種	排気設備入口
12/11	Cs-134	1.8E-6
	Cs-137	2.1E-5

(2) 月間漏洩率評価: 1.1E+3 m³/h

3. PCVガス管理システム

(1) ガスト測定結果とガストモニタ値 (単位Bq/cm³)

採取日	核種	①PCVガス管理システム出口
12/14	Cs-134	ND(1.1E-6)
	Cs-137	ND(9.8E-7)
核種	PCVガス管理システム出口 月間平均値(Bq/cm ³)	
Kr-85	3.7E+1	

②ガスト採取期間		
月間平均		
相対比①/②		
ガストモニタ値	7.4E-7	1.8E-6
	Cs-134	1.5E+0
	Cs-137	1.3E+0

(2) 月間平均流量結果: 1.4E+1 m³/h

4. 放出量評価

排気設備出口+開口の隙間及びブローアウトバルブの隙間(Cs-134)
排気設備出口+開口の隙間及びブローアウトバルブの隙間(Cs-137)
PCVガス管理システム(Cs-134)
PCVガス管理システム(Cs-137)
PCVガス管理システム(Kr)
PCVガス管理システム(Kr被ばく線量)

$$\begin{aligned}
 &= 2.1E-7 \times 5.7E-1 \times 1.0E+4 \times 1E+6 + 1.8E-6 \times 1.1E+3 \times 1E+6 = 3.2E+3Bq/時未満 \\
 &= 2.1E-7 \times 4.7E-1 \times 1.0E+4 \times 1E+6 + 2.1E-5 \times 1.1E+3 \times 1E+6 = 2.5E+4Bq/時未満 \\
 &= 1.8E-6 \times 1.5E+0 \times 1.4E+1 \times 1E+6 = 3.8E+1Bq/時未満 \\
 &= 1.8E-6 \times 1.3E+0 \times 1.4E+1 \times 1E+6 = 3.3E+1Bq/時未満 \\
 &= 3.7E+1 \times 1.4E+1 \times 1E+6 = 5.2E+8Bq/時 \\
 &= 5.2E+8 \times 24 \times 365 \times 2.4E-19 \times 0.0022/0.5 \times 1E+3 = 4.8E-6mSv/年
 \end{aligned}$$

端数処理の都合上、合計が一致しない場合があります。

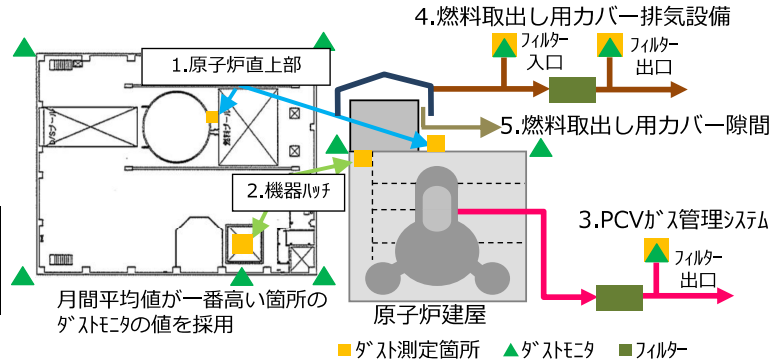
2.3 3号機の放出量評価（1）

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	①南西
12/10	Cs-134	ND(1.0E-7)
	Cs-137	5.8E-7

	②ダスト採取期間	月間平均	相対比①/②	
ダスト モニタ	2.7E-6	3.3E-6	Cs-134	3.8E-2
			Cs-137	2.1E-1



（2）月間漏洩率評価：1.9E+2 m³/h

（2018年12月1日現在の崩壊熱より蒸気発生量(5.3E-2m³/s)を評価） 3号機原子炉建屋の開口部のイメージ

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
12/10	Cs-134	ND(9.6E-8)
	Cs-137	3.5E-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	5.8E-6	4.1E-6	Cs-134	1.7E-2
			Cs-137	6.0E-2

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)
12/10	Cs-134	ND(1.1E-6)			
	Cs-137	1.3E-6		Kr-85	4.3E+1

	②ダスト採取期間	月間平均	相対比①/②	
ダストモニタ値	1.9E-5	1.8E-5	Cs-134	6.0E-2
			Cs-137	6.8E-2

（2）月間漏洩率評価：2.7E+3 m³/h

（2）月間平均流量結果：1.9E+1 m³/h

2.3 3号機の放出量評価（2）

4. 燃料取出し用カバー隙間

（1）ダスト測定結果（単位Bq/cm³）

採取日	核種	①排気設備入口		②ダスト採取期間	月間平均	相対比①/②	
12/10	Cs-134	ND(1.2E-7)	ダスト モニタ	4.8E-6	3.9E-6	Cs-134	2.4E-2
	Cs-137	8.1E-8				Cs-137	1.7E-2

（2）月間漏洩率評価：3.9E+2 m³/h

5. 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		②ダスト採取期間	月間平均	相対比①/②	
12/10	Cs-134	ND(1.1E-7)	ダスト モニタ値	5.0E-6	4.9E-6	Cs-134	2.2E-2
	Cs-137	ND(9.4E-8)				Cs-137	1.9E-2

（2）月間排気設備流量：3.0E+4 m³/h

6. 放出量評価

原子炉直上部+機器ハッチ+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)

$$= 3.3E-6 \times 3.8E-2 \times 1.9E+2 \times 1E+6 + 4.1E-6 \times 1.7E-2 \times 2.7E+3 \times 1E+6 + 3.9E-6 \times 2.4E-2 \times 3.9E+2 \times 1E+6 + 4.9E-6 \times 2.2E-2 \times 3.0E+4 \times 1E+6 = 3.5E+3Bq/時未満$$

原子炉直上部+機器ハッチ+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)

$$= 3.3E-6 \times 2.1E-1 \times 1.9E+2 \times 1E+6 + 4.1E-6 \times 6.0E-2 \times 2.7E+3 \times 1E+6 + 3.9E-6 \times 1.7E-2 \times 3.9E+2 \times 1E+6 + 4.9E-6 \times 1.9E-2 \times 3.0E+4 \times 1E+6 = 3.6E+3Bq/時未満$$

PCVガス管理システム(Cs-134) = 1.8E-5 × 6.0E-2 × 1.9E+1 × 1E+6

$$= 2.1E+1Bq/時未満$$

PCVガス管理システム(Cs-137) = 1.8E-5 × 6.8E-2 × 1.9E+1 × 1E+6

$$= 2.3E+1Bq/時$$

PCVガス管理システム(Kr) = 4.3E+1 × 1.9E+1 × 1E+6

$$= 8.1E+8Bq/時$$

PCVガス管理システム(Kr被ばく線量) = 8.1E+8 × 24 × 365 × 3.0E-19 × 0.0022/0.5 × 1E+3

$$= 9.3E-6mSv/年$$

端数処理の都合上、合計が一致しない場合があります。

1. 燃料取出し用加圧-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	チェンバーク プレス近傍	加圧-上部
12/14	Cs-134	ND(9.9E-8)	ND(1.3E-7)	ND(1.0E-7)
	Cs-137	ND(9.6E-8)	ND(9.5E-8)	ND(9.7E-8)

	②ダスト採取期間	月間平均	相対比①/②	
ダストモニタ値	7.9E-7	5.8E-7	Cs-134	1.3E-1
			Cs-137	1.2E-1

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 : 4.0E+3 m³/h

2. 燃料取出し用加圧-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		②ダスト採取期間	月間平均	相対比①/②	
12/14	Cs-134	ND(1.1E-8)	ダストモニタ値	2.7E-7	1.9E-7	Cs-134	4.0E-2
	Cs-137	ND(9.9E-9)				Cs-137	3.7E-2

(2) 月間排気設備流量 : 5.0E+4 m³/h

3. 放出量評価

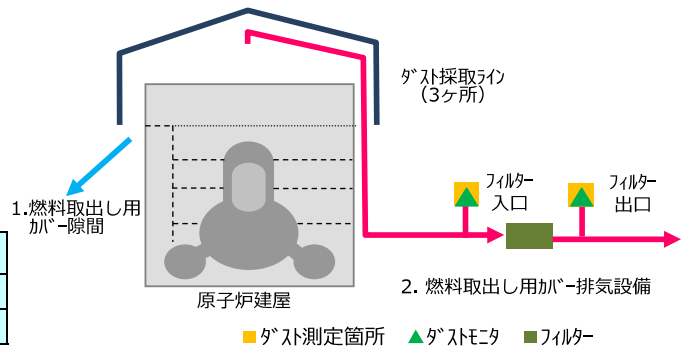
燃料取出し用加圧-隙間+燃料取出し用加圧-排気設備(Cs-134)

$$= 5.8E-7 \times 1.3E-1 \times 4.0E+3 \times 1E+6 + 1.9E-7 \times 4.0E-2 \times 5.0E+4 \times 1E+6 = 6.6E+2 \text{ Bq/時未満}$$

燃料取出し用加圧-隙間+燃料取出し用加圧-排気設備(Cs-137)

$$= 5.8E-7 \times 1.2E-1 \times 4.0E+3 \times 1E+6 + 1.9E-7 \times 3.7E-2 \times 5.0E+4 \times 1E+6 = 6.3E+2 \text{ Bq/時未満}$$

端数処理の都合上、合計が一致しない場合があります。



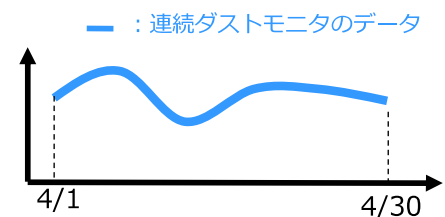
4号機原子炉建屋の開口部のイメージ

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

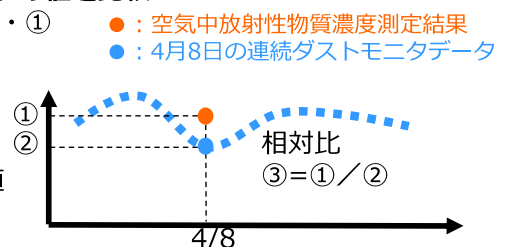
※連続ダストモニタは、
全βのため被ばく評価に使用できない



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

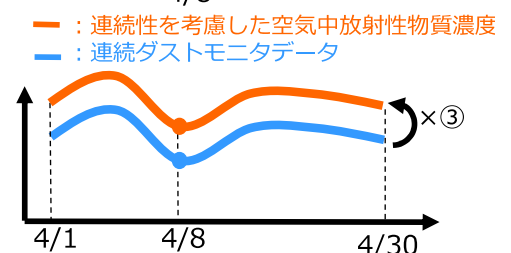
- 例 4月8日に月1回の空气中放射性物質濃度測定・・・①
- 核種毎 (Cs134,137) にデータが得られる
- 同時刻の連続ダストモニタの値を確認・・・②
- 上記2つのデータの比を評価・・・③

③相対比=①空气中放射性物質濃度/②ダストモニタの値



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



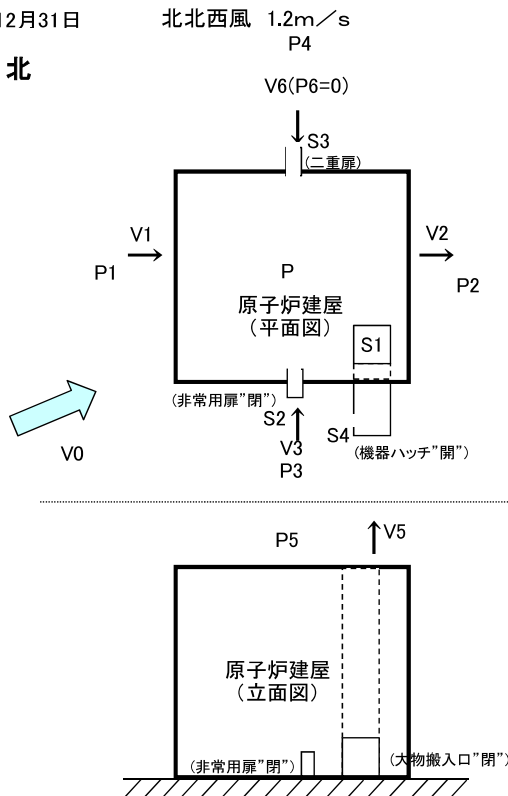
評価方法

空気漏洩率は外部風速、建屋内外圧差、隙間面積などから計算で求める。

計算例

12月31日

北北西風 1.2m/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: 建屋流出入風速 (m/s)
- P1: 上流側圧力 (北風) (Pa)
- P2: 下流側圧力 (北風) (Pa)
- P3: 上流側圧力 (西風) (Pa)
- P4: 下流側圧力 (西風) (Pa)
- P5: 上面部圧力 (Pa)
- P6: T/B内圧力 (0Pa)
- P: 建屋内圧力 (Pa)
- S1: 機器ハッチ隙間面積 (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: R/B大物搬入口横扉 (m²)
- ρ: 空気密度 (kg/m³)
- C1: 風圧係数 (北風上側)
- C2: 風圧係数 (北風下側)
- C3: 風圧係数 (西風上側)
- C4: 風圧係数 (西風下側)
- C5: 風圧係数 (上面部)
- ζ: 形状抵抗係数

10

参考2 1号機建屋の漏洩率評価

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 (北風): $P1 = C1 \times \rho \times V0^2 / (2g)$... (1)
- 下流側 (北風): $P2 = C2 \times \rho \times V0^2 / (2g)$... (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)

空気流出入のマスバランス式は

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

左辺と右辺の差を「Y」とすると

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

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/m ³)
1.15	0.80	-0.50	0.10	-0.50	-0.40	2.00	1.20
S1 (m ²)	S2 (m ²)	S3 (m ²)	S4 (m ²)				
25.48	0.00	0.29	0.10				

P1 (Pa)	P2 (Pa)	P3 (Pa)	P4 (Pa)	P5 (Pa)	P6 (Pa)	P (Pa)
0.06521	-0.04076	0.008151	-0.04076	-0.0326	0	-0.03259

V1 (m/s)	V2 (m/s)	V3 (m/s)	V4 (m/s)	V5 (m/s)	V6 (m/s)	Y (m ³ /h)
0.89	0.26	0.58	0.26	0.01	0.52	0.00
IN	OUT	IN	OUT	OUT	IN	OK

※IN : 流入
OUT: 流出

漏洩率

878 m³/h

週ごとの漏洩量評価（一例）

	12月29日			12月30日			12月31日			1月1日			1月2日			1月3日			1月4日		
	風速 (m/s)	時間 (hr)	漏洩率 (m3/h)	風速 (m/s)	時間 (hr)	漏洩率 (m3/h)	風速 (m/s)	時間 (hr)	漏洩率 (m3/h)	風速 (m/s)	時間 (hr)	漏洩率 (m3/h)	風速 (m/s)	時間 (hr)	漏洩率 (m3/h)	風速 (m/s)	時間 (hr)	漏洩率 (m3/h)	風速 (m/s)	時間 (hr)	漏洩率 (m3/h)
西風	1.3	0.5	627	0.5	0.2	235	1.0	1.8	474	0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0	
西北西風	1.5	5.7	993	1.5	2.2	956	1.8	9.0	1,189	0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0	
北西風	1.5	3.5	1,103	2.7	5.7	1,897	1.8	6.3	1,279	0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0	
北北西風	2.3	4.5	1,736	2.1	3.7	1,602	1.2	2.2	878	0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0	
北風	2.6	2.5	1,979	2.7	3.5	2,055	1.2	0.8	913	0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0	
北北東風	1.6	0.7	1,218	1.2	0.5	939	1.4	0.2	1,065	0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0	
北東風	1.3	0.2	929	0.8	0.7	572	2.0	0.3	1,430	0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0	
東北東風	0.0	0.0	0	0.8	0.2	526	2.0	0.3	1,316	0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0	
東風	1.4	0.2	658	0.7	0.2	329	1.5	0.2	705	0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0	
東南東風	1.1	0.5	517	1.2	0.3	564	0.0	0.0	0	0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0	
南東風	1.0	0.2	470	1.2	0.3	564	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	1.1	0.3	493	0.9	0.2	423	0.0	0.0	0	0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0	
南風	1.0	0.7	446	0.0	0.0	0	0.8	0.5	376	0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0	
南南西風	1.0	1.7	465	1.0	0.3	446	1.0	0.5	486	0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0	
南西風	0.9	0.5	439	0.7	0.2	329	0.9	0.2	423	0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0	
西南西風	0.6	0.2	282	0.0	0.0	0	1.0	0.2	470	0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0	
漏洩日量 (m3)	25,475			27,567			24,126			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。

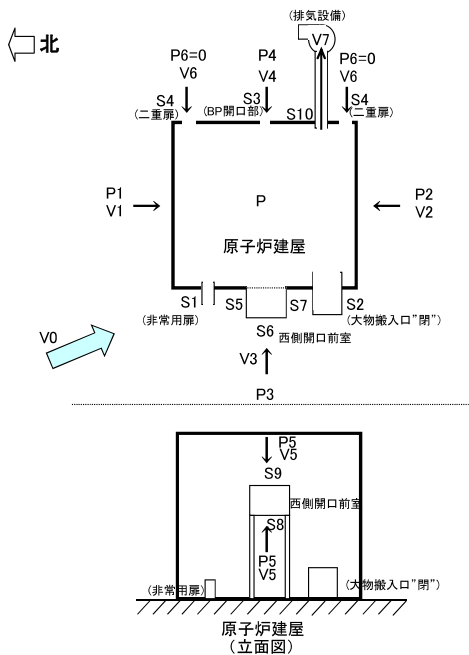
漏洩量合計

評価期間	12/1 ~ 12/7	12/8 ~ 12/14	12/15 ~ 12/21	12/22 ~ 12/28	12/29 ~ 12/31	漏洩量合計(m3)	評価対象期間(h)	漏洩率(m3/h)
週間漏洩量 (m3)	199,896	199,202	161,654	215,942	77,168	853,862	744	1,148

端数処理をしているため記載の数値による計算が一致しない場合がある。

- 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

12月31日 北北西風 1.2m/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)
- V7: 排気風速 (m/s)
- P1: 上流側圧力 (北) (Pa)
- P2: 下流側圧力 (南) (Pa)
- P3: 上流側圧力 (西) (Pa)
- P4: 下流側圧力 (東) (Pa)
- P5: 床面圧力 (Pa)
- P6: T/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: 西側開口前室北側開口面積 (m²)
- S6: 西側開口前室西側開口面積 (m²)
- S7: 西側開口前室南側開口面積 (m²)
- S8: 西側開口前室床部開口面積 (m²)
- S9: 西側開口前室上部開口面積 (m²)
- S10: 排気ダクト面積 (m²)
- ρ: 空気密度 (kg/m³)
- C1: 風圧係数 (北)
- C2: 風圧係数 (南)
- C3: 風圧係数 (西)
- C4: 風圧係数 (東)
- C5: 風圧係数 (床面)
- ζ: 形状抵抗係数

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(北): $P1=C1 \times \rho \times V0^2/(2g)$... (1)
- 下流側(南): $P2=C2 \times \rho \times V0^2/(2g)$... (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)
- 床面: $P5=C5 \times \rho \times V0^2/(2g)$... (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)
- $P2-P=\zeta \times \rho \times V2^2/(2g)$... (7)
- $P3-P=\zeta \times \rho \times V3^2/(2g)$... (8)
- $P4-P=\zeta \times \rho \times V4^2/(2g)$... (9)
- $P5-P=\zeta \times \rho \times V5^2/(2g)$... (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

$(V1 \times S5+V2 \times S7+V3 \times (S1+S2+S6)+V4 \times S3+V5 \times (S8+S9)+V6 \times S4) \times 3600=V7 \times S10 \times 3600$

左辺と右辺の差を「Y」とすると

$Y=(V1 \times S5+V2 \times S7+V3 \times (S1+S2+S6)+V4 \times S3+V5 \times (S8+S9)+V6 \times S4) \times 3600-V7 \times S10 \times 3600$

V1~V6は(6)~(11)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)			
1.15	0.80	-0.50	0.10	-0.50	-0.40	2.00	1.20			
S1 (m²)	S2 (m²)	S3 (m²)	S4 (m²)	S5 (m²)	S6 (m²)	S7 (m²)	S8 (m²)	S9 (m²)	S10 (m²)	
2.075	0.000	0.340	0.370	0.010	0.230	1.124	0.001	0.000	0.500	

P1 (Pa)	P2 (Pa)	P3 (Pa)	P4 (Pa)	P5 (Pa)	P6 (Pa)	P (Pa)
0.06521	-0.04076	0.008151	-0.04076	-0.0326	0	-0.06736

V1 (m/s)	V2 (m/s)	V3 (m/s)	V4 (m/s)	V5 (m/s)	V6 (m/s)	V7 (m/s)	Y (m³/h)
1.04	0.47	0.79	0.47	0.53	0.74	5.56	0.00
IN	IN	IN	IN	IN	IN	OUT(排気)	OK

※IN : 流入
OUT: 流出

週ごとの漏洩量評価 (一例)

	12月29日			12月30日			12月31日			1月1日			1月2日			1月3日			1月4日		
	風速 (m/s)	時間 (hr)	漏洩率 (m³/h)	風速 (m/s)	時間 (hr)	漏洩率 (m³/h)	風速 (m/s)	時間 (hr)	漏洩率 (m³/h)	風速 (m/s)	時間 (hr)	漏洩率 (m³/h)	風速 (m/s)	時間 (hr)	漏洩率 (m³/h)	風速 (m/s)	時間 (hr)	漏洩率 (m³/h)	風速 (m/s)	時間 (hr)	漏洩率 (m³/h)
西風	1.3	0.5	0	0.5	0.2	0	1.0	1.8	0	0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0	
西北西風	1.5	5.7	980	1.5	2.2	655	1.8	9.0	2,494	0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0	
北西風	1.5	3.5	0	2.7	5.7	4,659	1.8	6.3	1,240	0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0	
北北西風	2.3	4.5	1,593	2.1	3.7	904	1.2	2.2	0	0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0	
北風	2.6	2.5	0	2.7	3.5	0	1.2	0.8	0	0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0	
北北東風	1.6	0.7	0	1.2	0.5	0	1.4	0.2	0	0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0	
北東風	1.3	0.2	0	0.8	0.7	0	2.0	0.3	0	0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0	
東北東風	0.0	0.0	0	0.8	0.2	0	2.0	0.3	0	0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0	
東風	1.4	0.2	0	0.7	0.2	0	1.5	0.2	0	0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0	
東南東風	1.1	0.5	0	1.2	0.3	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	1.0	0.2	0	1.2	0.3	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	1.1	0.3	0	0.9	0.2	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0	
南風	1.0	0.7	0	0.0	0.0	0	0.8	0.5	0	0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0	
南南西風	1.0	1.7	0	1.0	0.3	0	1.0	0.5	0	0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0	
南西風	0.9	0.5	0	0.7	0.2	0	0.9	0.2	0	0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0	
西南西風	0.6	0.2	0	0.0	0.0	0	1.0	0.2	0	0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0	
漏洩日量 (m³)	12,720			31,133			30,301			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	12/1 ~ 12/7	12/8 ~ 12/14	12/15 ~ 12/21	12/22 ~ 12/28	12/29 ~ 12/31	漏洩量合計(m³)	評価対象期間(h)	漏洩率(m³/h)
週間漏洩量 (m³)	231,626	169,432	91,249	269,171	74,155	835,633	744	1,123

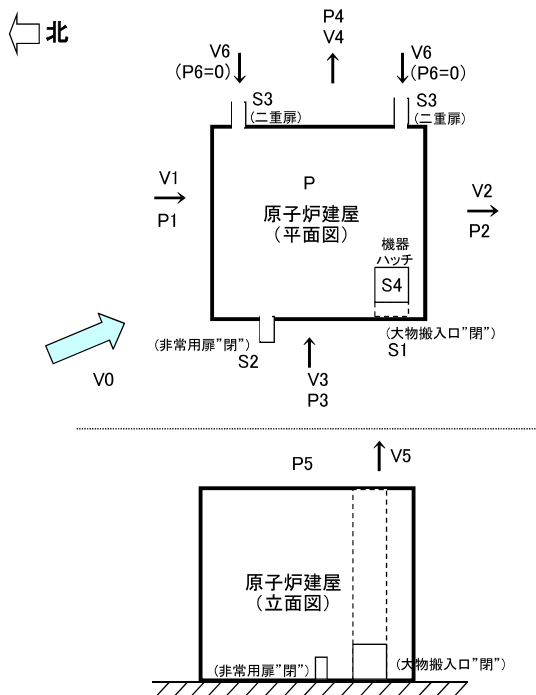
端数処理をしているため記載の数値による計算が一致しない場合がある。

■ 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

12月31日 北北西風 1.2m/s



V0: 外気風速 (m/s)
 V1: 建屋流出風速 (m/s)
 V2: 建屋流出風速 (m/s)
 V3: 建屋流出風速 (m/s)
 V4: 建屋流出風速 (m/s)
 V5: 建屋流出風速 (m/s)
 V6: 建屋流出風速 (m/s)
 P1: 上流側圧力 (北) (Pa)
 P2: 下流側圧力 (南) (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(北)
 C2: 風圧係数(南)
 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

©Tokyo Electric Power Company Holdings, Inc. All Rights Reserved. 無断複製・転載禁止 東京電力ホールディングス株式会社

16

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(北): $P1 = C1 \times \rho \times V0^2 / (2g)$... (1)
 下流側(南): $P2 = C2 \times \rho \times V0^2 / (2g)$... (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/m ³)
1.15	0.80	-0.50	0.10	-0.50	-0.40	2.00	1.20
S1 (m ²)	S2 (m ²)	S3 (m ²)	S4 (m ²)				
0.00	0.00	6.05	1.01				

P1 (Pa)	P2 (Pa)	P3 (Pa)	P4 (Pa)	P5 (Pa)	P6 (Pa)	P (Pa)
0.06521	-0.04076	0.008151	-0.04076	-0.0326	0	-0.00089

V1 (m/s)	V2 (m/s)	V3 (m/s)	V4 (m/s)	V5 (m/s)	V6 (m/s)	Y (m ³ /h)
0.73	0.57	0.27	0.57	0.51	0.09	0.00
IN	OUT	IN	OUT	OUT	IN	OK

※IN : 流入
 OUT: 流出

漏洩率 1.851 m³/h

©Tokyo Electric Power Company Holdings, Inc. All Rights Reserved. 無断複製・転載禁止 東京電力ホールディングス株式会社

17

週ごとの漏洩量評価（一例）

	12月29日			12月30日			12月31日			1月1日			1月2日			1月3日			1月4日		
	風速 (m/s)	時間 (hr)	漏洩率 (m3/h)	風速 (m/s)	時間 (hr)	漏洩率 (m3/h)	風速 (m/s)	時間 (hr)	漏洩率 (m3/h)	風速 (m/s)	時間 (hr)	漏洩率 (m3/h)	風速 (m/s)	時間 (hr)	漏洩率 (m3/h)	風速 (m/s)	時間 (hr)	漏洩率 (m3/h)	風速 (m/s)	時間 (hr)	漏洩率 (m3/h)
西風	1.3	0.5	2,138	0.5	0.2	802	1.0	1.8	1,618	0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0	
西北西風	1.5	5.7	2,420	1.5	2.2	2,332	1.8	9.0	2,899	0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0	
北西風	1.5	3.5	2,474	2.7	5.7	4,255	1.8	6.3	2,870	0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0	
北北西風	2.3	4.5	3,659	2.1	3.7	3,375	1.2	2.2	1,851	0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0	
北風	2.6	2.5	4,170	2.7	3.5	4,330	1.2	0.8	1,925	0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0	
北北東風	1.6	0.7	2,566	1.2	0.5	1,978	1.4	0.2	2,245	0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0	
北東風	1.3	0.2	2,085	0.8	0.7	1,283	2.0	0.3	3,208	0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0	
東北東風	0.0	0.0	0	0.8	0.2	1,283	2.0	0.3	3,208	0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0	
東風	1.4	0.2	2,245	0.7	0.2	1,123	1.5	0.2	2,406	0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0	
東南東風	1.1	0.5	1,764	1.2	0.3	1,925	0.0	0.0	0	0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0	
南東風	1.0	0.2	1,604	1.2	0.3	1,925	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	1.1	0.3	1,684	0.9	0.2	1,443	0.0	0.0	0	0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0	
南風	1.0	0.7	1,524	0.0	0.0	0	0.8	0.5	1,283	0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0	
南南西風	1.0	1.7	1,588	1.0	0.3	1,524	1.0	0.5	1,657	0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0	
南西風	0.9	0.5	1,497	0.7	0.2	1,123	0.9	0.2	1,443	0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0	
西南西風	0.6	0.2	962	0.0	0.0	0	1.0	0.2	1,604	0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0	
漏洩日量 (m3)	59,048			61,293			57,738			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	12/1 ~ 12/7	12/8 ~ 12/14	12/15 ~ 12/21	12/22 ~ 12/28	12/29 ~ 12/31	漏洩量合計(m3)	評価対象期間(h)	漏洩率(m3/h)
週間漏洩量 (m3)	473,105	453,111	405,717	505,529	178,079	2,015,541	744	2,709

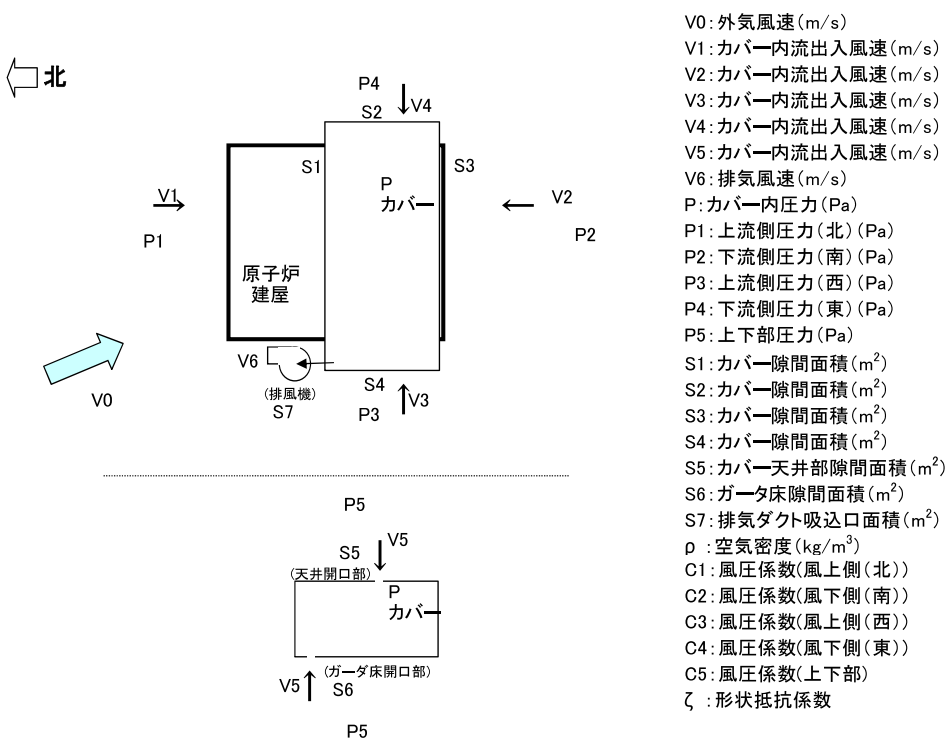
端数処理をしているため記載の数値による計算が一致しない場合がある。

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

12月31日 北北西風 1.2m/s



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(北): $P1=C1 \times \rho \times V0^2/(2g)$... (1)
下流側(南): $P2=C2 \times \rho \times V0^2/(2g)$... (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)
 $P2-P=\zeta \times \rho \times V2^2/(2g)$... (7)
 $P3-P=\zeta \times \rho \times V3^2/(2g)$... (8)
 $P4-P=\zeta \times \rho \times V4^2/(2g)$... (9)
 $P5-P=\zeta \times \rho \times V5^2/(2g)$... (10)

空気流入量のマスバランス式は

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

左辺と右辺の差を「Y」とすると

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

V1, V2, V3, V4, V5は(6), (7), (8), (9), (10)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/m ³)
1.15	0.80	-0.50	0.10	-0.50	-0.40	2.00	1.20
S1 (m ²)	S2 (m ²)	S3 (m ²)	S4 (m ²)	S5 (m ²)	S6 (m ²)	S7 (m ²)	
2.56	0.41	2.56	0.41	0.36	4.47	4.76	

P1 (Pa)	P2 (Pa)	P3 (Pa)	P4 (Pa)	P5 (Pa)	P (Pa)
0.06521	-0.04076	0.008151	-0.04076	-0.0326	-0.08805

V1 (m/s)	V2 (m/s)	V3 (m/s)	V4 (m/s)	V5 (m/s)	V6 (m/s)	Y (m ³ /h)
1.12	0.82	0.89	0.62	0.67	1.75	0.00
IN	IN	IN	IN	IN	OUT(排気)	OK

※IN : 流入
OUT: 流出

漏洩量 0 m³/h

週ごとの漏洩量評価 (一例)

	12月29日			12月30日			12月31日			1月1日			1月2日			1月3日			1月4日		
	風速 (m/s)	時間 (hr)	漏洩率 (m ³ /h)	風速 (m/s)	時間 (hr)	漏洩率 (m ³ /h)	風速 (m/s)	時間 (hr)	漏洩率 (m ³ /h)	風速 (m/s)	時間 (hr)	漏洩率 (m ³ /h)	風速 (m/s)	時間 (hr)	漏洩率 (m ³ /h)	風速 (m/s)	時間 (hr)	漏洩率 (m ³ /h)	風速 (m/s)	時間 (hr)	漏洩率 (m ³ /h)
西風	1.3	0.5	0	0.5	0.2	0	1.0	1.8	0	0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0	
西北西風	1.5	5.7	0	1.5	2.2	0	1.8	9.0	0	0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0	
北西風	1.5	3.5	0	2.7	5.7	0	1.8	6.3	0	0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0	
北北西風	2.3	4.5	0	2.1	3.7	0	1.2	2.2	0	0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0	
北風	2.6	2.5	0	2.7	3.5	0	1.2	0.8	0	0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0	
北北東風	1.6	0.7	0	1.2	0.5	0	1.4	0.2	0	0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0	
北東風	1.3	0.2	0	0.8	0.7	0	2.0	0.3	0	0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0	
東北東風	0.0	0.0	0	0.8	0.2	0	2.0	0.3	0	0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0	
東風	1.4	0.2	0	0.7	0.2	0	1.5	0.2	0	0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0	
東南東風	1.1	0.5	0	1.2	0.3	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	1.0	0.2	0	1.2	0.3	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	1.1	0.3	0	0.9	0.2	0	0.0	0.0	0	0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0	
南風	1.0	0.7	0	0.0	0.0	0	0.8	0.5	0	0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0	
南南西風	1.0	1.7	0	1.0	0.3	0	1.0	0.5	0	0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0	
南西風	0.9	0.5	0	0.7	0.2	0	0.9	0.2	0	0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0	
西南西風	0.6	0.2	0	0.0	0.0	0	1.0	0.2	0	0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0	
漏洩日量 (m ³)	0			0			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	12/1 ~ 12/7	12/8 ~ 12/14	12/15 ~ 12/21	12/22 ~ 12/28	12/29 ~ 12/31	漏洩量合計(m ³)	評価対象期間(h)	漏洩率(m ³ /h)
週間漏洩量 (m ³)	86,201	30,605	29,738	144,038	0	290,583	744	391

端数処理をしているため記載の数値による計算が一致しない場合がある。

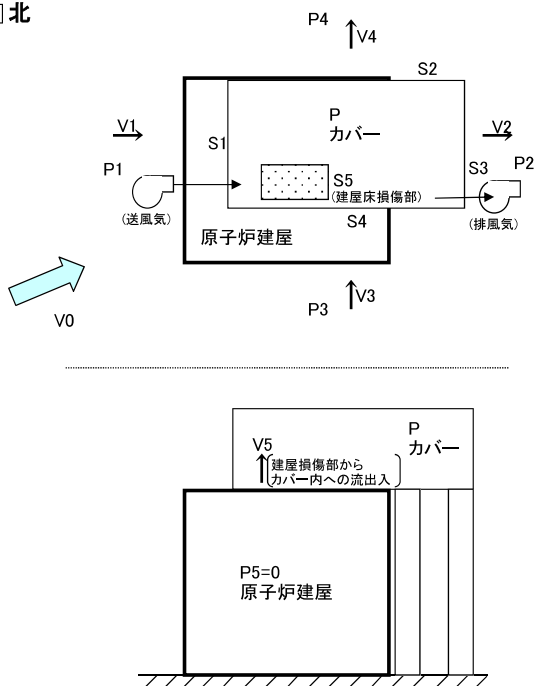
評価方法

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

12月31日 北北西風 1.2m/s

北



V0: 外気風速 (m/s)
 V1: カバー内流出風速 (m/s)
 V2: カバー内流入風速 (m/s)
 V3: カバー内流出風速 (m/s)
 V4: カバー内流入風速 (m/s)
 V5: カバー内流出風速 (m/s)
 P: カバー内圧力 (Pa)
 P1: 上流側圧力 (北風) (Pa)
 P2: 下流側圧力 (北風) (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 (m²)
 S3: カバー隙間面積 (m²)
 S4: カバー隙間面積 (m²)
 S5: 建屋床損傷部隙間面積 (m²)
 ρ: 空気密度 (kg/m³)
 C1: 風圧係数 (北風上側)
 C2: 風圧係数 (北風下側)
 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

©Tokyo Electric Power Company Holdings, Inc. All Rights Reserved. 無断複製・転載禁止 東京電力ホールディングス株式会社

22

参考6 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。

$$\begin{aligned} \text{上流側 (北風)}: P1 &= C1 \times \rho \times V0^2 / (2g) \quad \dots (1) \\ \text{下流側 (北風)}: P2 &= C2 \times \rho \times V0^2 / (2g) \quad \dots (2) \\ \text{上流側 (西風)}: P3 &= C3 \times \rho \times V0^2 / (2g) \quad \dots (3) \\ \text{下流側 (西風)}: P4 &= C4 \times \rho \times V0^2 / (2g) \quad \dots (4) \end{aligned}$$

内圧をP、隙間部の抵抗係数をζとすると

$$\begin{aligned} P1 - P &= \zeta \times \rho \times V1^2 / (2g) \quad \dots (5) \\ P - P2 &= \zeta \times \rho \times V2^2 / (2g) \quad \dots (6) \\ P3 - P &= \zeta \times \rho \times V3^2 / (2g) \quad \dots (7) \\ P - P4 &= \zeta \times \rho \times V4^2 / (2g) \quad \dots (8) \\ P5 - P &= \zeta \times \rho \times V5^2 / (2g) \quad \dots (9) \end{aligned}$$

空気流入量のマスバランス式は

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

左辺と右辺の差を「Y」とすると

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

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)
1.15	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)
0.06521	-0.04076	0.008151	-0.04076	0	-0.00028

V1 (m/s)	V2 (m/s)	V3 (m/s)	V4 (m/s)	V5 (m/s)	Y (m ³ /h)
0.73	0.57	0.26	0.57	0.05	0.00
IN	OUT	IN	OUT	IN	OK

※IN : 流入
 OUT: 流出

漏洩率

2.612 m³/h

©Tokyo Electric Power Company Holdings, Inc. All Rights Reserved. 無断複製・転載禁止 東京電力ホールディングス株式会社

23

週ごとの漏洩量評価（一例）

	12月29日			12月30日			12月31日			1月1日			1月2日			1月3日			1月4日		
	風速 (m/s)	時間 (hr)	漏洩率 (m3/h)	風速 (m/s)	時間 (hr)	漏洩率 (m3/h)	風速 (m/s)	時間 (hr)	漏洩率 (m3/h)	風速 (m/s)	時間 (hr)	漏洩率 (m3/h)	風速 (m/s)	時間 (hr)	漏洩率 (m3/h)	風速 (m/s)	時間 (hr)	漏洩率 (m3/h)	風速 (m/s)	時間 (hr)	漏洩率 (m3/h)
西風	1.3	0.5	3,624	0.5	0.2	1,359	1.0	1.8	2,743	0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0	
西北西風	1.5	5.7	3,427	1.5	2.2	3,302	1.8	9.0	4,105	0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0	
北西風	1.5	3.5	3,504	2.7	5.7	6,025	1.8	6.3	4,064	0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0	
北北西風	2.3	4.5	5,165	2.1	3.7	4,764	1.2	2.2	2,612	0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0	
北風	2.6	2.5	8,174	2.7	3.5	8,489	1.2	0.8	3,773	0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0	
北北東風	1.6	0.7	3,622	1.2	0.5	2,792	1.4	0.2	3,169	0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0	
北東風	1.3	0.2	2,953	0.8	0.7	1,817	2.0	0.3	4,542	0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0	
東北東風	0.0	0.0	0	0.8	0.2	1,817	2.0	0.3	4,543	0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0	
東風	1.4	0.2	3,805	0.7	0.2	1,902	1.5	0.2	4,077	0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0	
東南東風	1.1	0.5	2,469	1.2	0.3	2,693	0.0	0.0	0	0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0	
南東風	1.0	0.2	2,244	1.2	0.3	2,693	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	1.1	0.3	2,350	0.9	0.2	2,014	0.0	0.0	0	0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0	
南風	1.0	0.7	2,973	0.0	0.0	0	0.8	0.5	2,504	0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0	
南南西風	1.0	1.7	2,216	1.0	0.3	2,126	1.0	0.5	2,313	0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0	
南西風	0.9	0.5	2,095	0.7	0.2	1,571	0.9	0.2	2,020	0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0	
西南西風	0.6	0.2	1,347	0.0	0.0	0	1.0	0.2	2,245	0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0	
漏洩日量 (m3)	90,055			95,033			83,875			0			0			0			0		

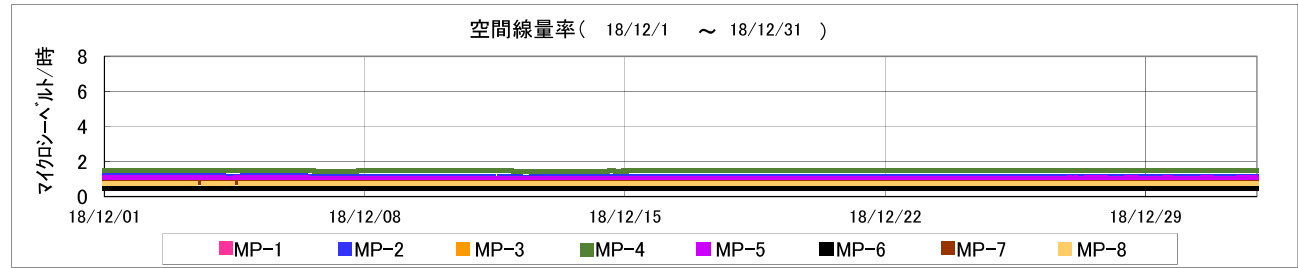
16方位毎の平均風速から漏洩率を前頁のように評価する。

漏洩量合計

評価期間	12/1 ~ 12/7	12/8 ~ 12/14	12/15 ~ 12/21	12/22 ~ 12/28	12/29 ~ 12/31	漏洩量合計(m3)	評価対象期間(h)	漏洩率(m3/h)
週間漏洩量 (m3)	700,310	668,692	623,390	741,025	268,963	3,002,380	744	4,035

端数処理をしているため記載の数値による計算が一致しない場合がある。

低いレベルで安定。



大きな上昇はなく、低濃度で安定。

