#### 有毒ガスの外気濃度の評価について

東海第二発電所の有毒ガス濃度の評価においては,スクリーニング評価対象として特定された敷地内外の固定源における蒸発率又は放出率に,評価点における大気拡散効果(相対濃度)を考慮し,評価点での有毒ガスの外気濃度を評価している。

また、評価に当たっては、東海第二発電所の安全解析に使用している気象期間(2005年4月~2006年3月)のデータを用い、毎時の外気濃度を評価し、小さい方から並べて97%値に相当する値を有毒ガス濃度の評価結果とした。

詳細な評価方法を以下に示す。

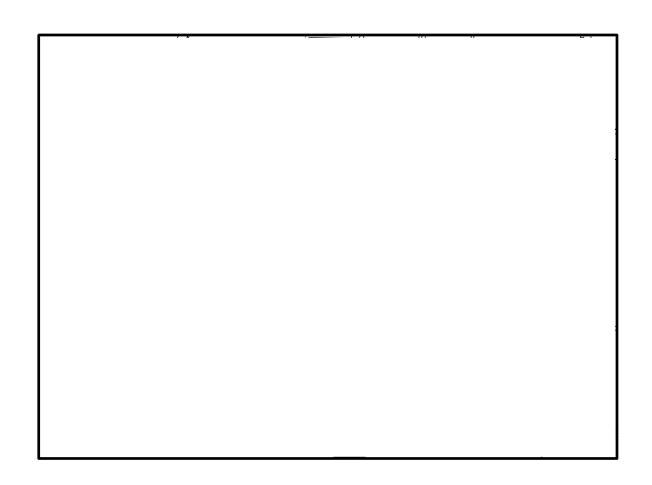
#### 1. 敷地内外固定源について

本評価においては、位置情報は地理情報システム(GIS)を用いて求めている。GIS は、地理空間情報の地理的な把握又は分析が可能であることから、国内においてその活用が推進されており、官公庁においても活用されているシステムである。

#### (1) 敷地内固定源について

敷地内固定源については、東海第二発電所に貯蔵保管されている 全ての有毒化学物質を調査し、スクリーニング評価の対象となる有 毒化学物質を特定した。その結果、スクリーニング評価対象物質とし てアンモニアが特定された。

敷地内固定源の位置を第1図に示す。

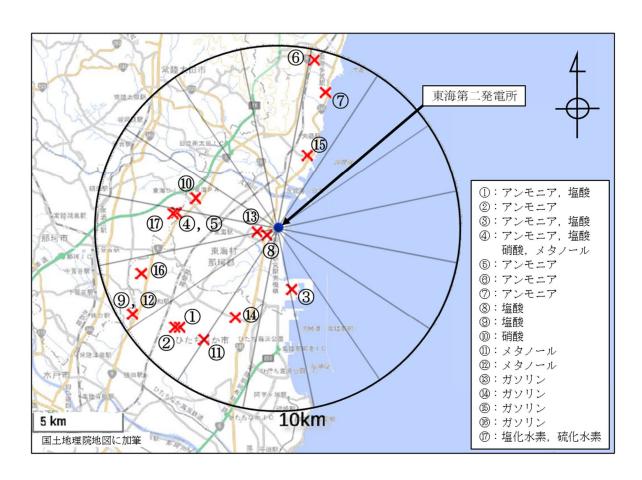


第1図 敷地内固定源の位置

## (2) 敷地外固定源について

敷地外固定源については、中央制御室から半径 10 km以内の敷地外固定源について調査した。調査の結果、消防法及び高圧ガス保安法に基づく届出情報より、スクリーニング評価対象物質としてアンモニア、塩酸、硝酸、メタノール、ガソリン、塩化水素、硫化水素が特定された。

敷地外固定源の位置を第2図に示す。



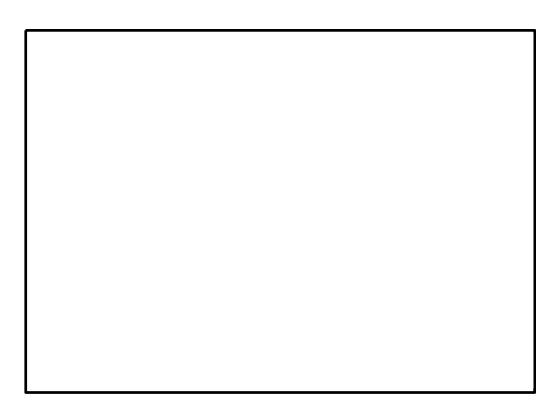
第2図 敷地外固定源の位置

#### 2. 評価点の設定について

中央制御室及び緊急時対策所における有毒ガス濃度を評価するに当たり、評価点を設定する。中央制御室及び緊急時対策所並びに特定重大事故等対処施設(以下「特重施設」という。)の外気取入口が設置されている位置を原子炉制御室等外評価点とし、この原子炉制御室等外評価点での有毒ガス濃度を評価する。

また, 重要操作地点についても評価する。

原子炉制御室等外評価点及び重要操作地点を第3図に示す。



第3図 原子炉制御室等外評価点及び重要操作地点

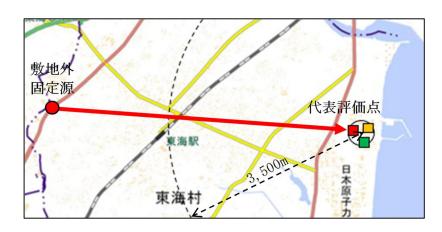
#### 3. 代表評価点の設定について

東海第二発電所については、敷地外固定源が敷地の近傍から遠方(中央制御室から半径 10 km)に広く分布しており、遠方の敷地外固定源に対しては、評価点は代表評価点を設定し評価している。ただし、代表評価点の設定においては、保守性を確保しつつも、過度に保守的な評価とならないよう、以下に示すとおり敷地外固定源と評価点の距離に応じて設定方法を定める。

中央制御室,緊急時対策所及び<mark>特重施設</mark>それぞれの外気取入口の離隔距離は最大で約350m(緊急時対策所外気取入口から中央制御室外気取入口)であるため,敷地内の評価点を1点で代表させた場合,発生

源から評価点の距離を最大で約350m 小さく設定することになる。発生源から評価点の距離が3,500m 以上ある場合には,その保守性は距離にして10%以下であり,代表点1点に対する評価に過度な保守性はないとし,3,500m 以遠の発生源に対して評価点は1点で代表する。

- (1) 敷地外固定源と評価点の距離が 3,500m 以上の場合について
  - ・原子炉制御室等外評価点に対して代表評価点1点を選定する。
  - ・代表評価点は評価点のうち敷地外固定源に最も近い点とする。 設定方法のイメージを第4図に示す。

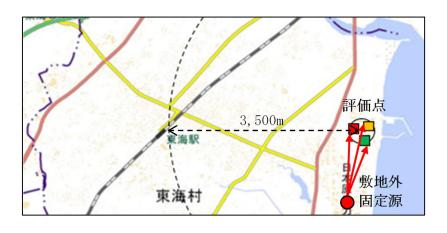


第4図 代表評価点の設定方法

(敷地外固定源と評価点の距離が 3,500m 以上)

(2) 敷地外固定源と評価点の距離が 3,500m 未満の場合について 代表評価点は設定せず、中央制御室、緊急時対策所及び<mark>特重施設</mark>の 外気取入口それぞれを評価点とする。

設定方法のイメージを第5図に示す。



第5図 評価点の設定方法

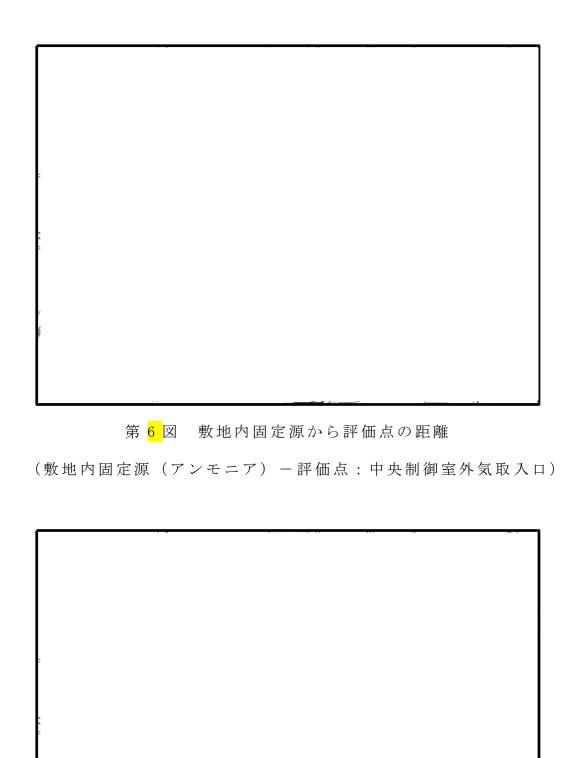
(敷地外固定源と評価点の距離が 3,500m 未満)

### 4. 距離の設定について

距離については,敷地内外固定源の所在地及び国土地理院の地図情報から緯度経度を用いて求めた。

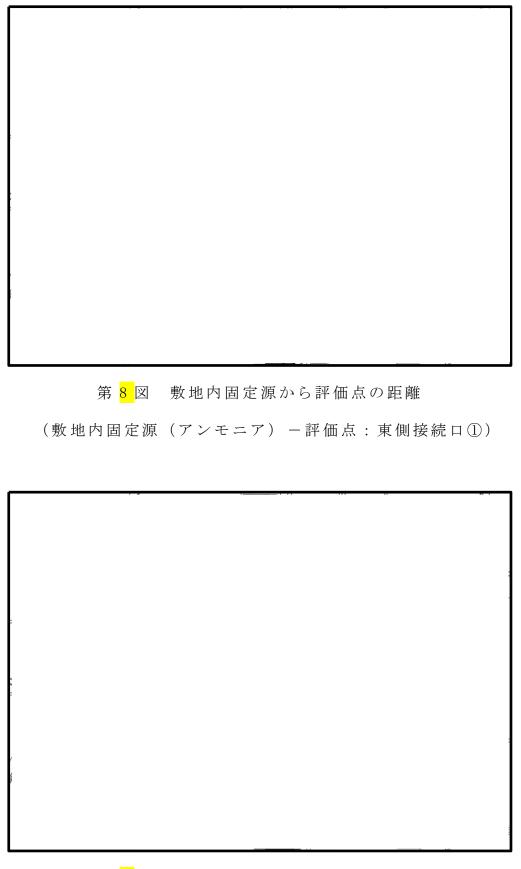
距離の設定に当たっては、敷地内固定源と評価点の距離は 5m 未満を切り捨て、敷地外固定源と評価点の距離は 100m 未満もしくは 10m 未満を切り捨てている。

本資料で示す敷地内外固定源から評価点の距離を第6図から第29図 に示す。



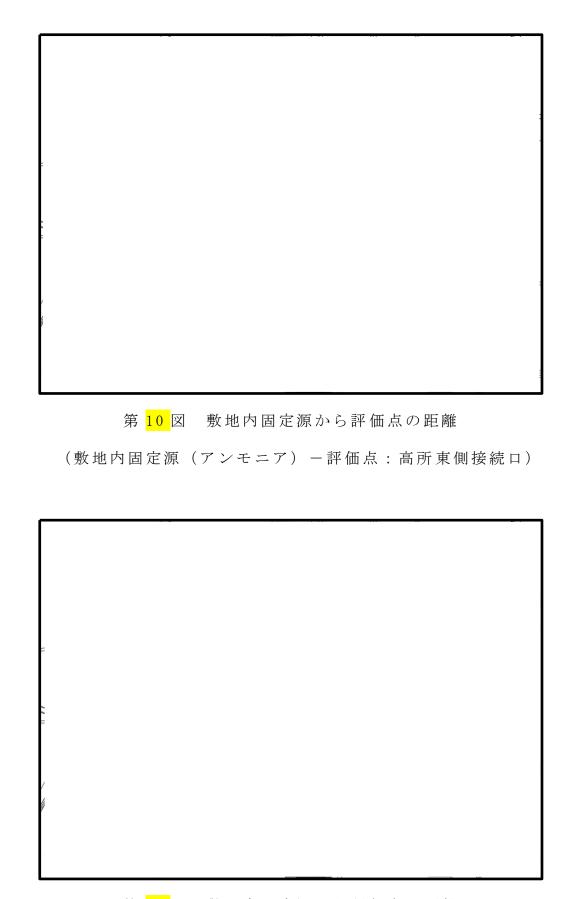
第7図 敷地内固定源から評価点の距離

(敷地内固定源(アンモニア)-評価点:緊急時対策所外気取入口)



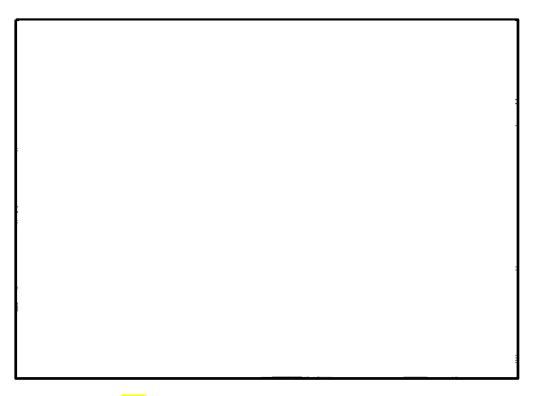
第9図 敷地内固定源から評価点の距離

(敷地内固定源(アンモニア)-評価点:東側接続口②)



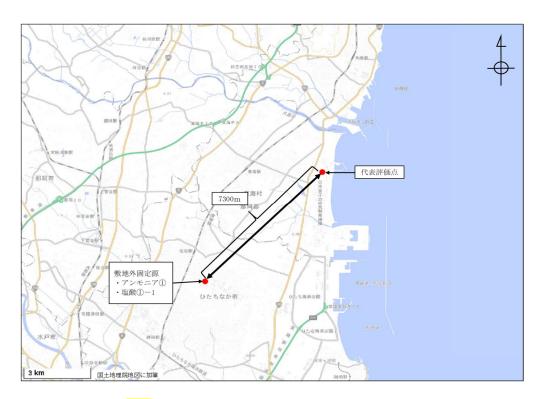
第 11 図 敷地内固定源から評価点の距離

(敷地内固定源(アンモニア)-評価点:西側接続口)



第 12 図 敷地内固定源から評価点の距離

(敷地内固定源(アンモニア) -評価点:高所西側接続口)



第 13 図 敷地外固定源から評価点の距離

(敷地外固定源①-代表評価点:<mark>特重施設</mark>外気取入口)



第 14 図 敷地外固定源から評価点の距離

(敷地外固定源②一代表評価点:<mark>特重施設</mark>外気取入口)



第 15 図 敷地外固定源から評価点の距離 (1/2)

(敷地外固定源③一評価点:中央制御室外気取入口)



第 15 図 敷地外固定源から評価点の距離 (2/2)

(敷地外固定源③一評価点:緊急時対策所外気取入口)



第 16 図 敷地外固定源から評価点の距離

(敷地外固定源④-代表評価点:緊急時対策所外気取入口)



第 17 図 敷地外固定源から評価点の距離

(敷地外固定源⑤-代表評価点:緊急時対策所外気取入口)



第 18 図 敷地外固定源から評価点の距離

(敷地外固定源⑥-代表評価点:<mark>特重施設</mark>外気取入口)



第 19 図 敷地外固定源から評価点の距離

(敷地外固定源⑦-代表評価点:<mark>特重施設</mark>外気取入口)



第 20 図 敷地外固定源から評価点の距離 (1/2)

(敷地外固定源⑧-評価点:中央制御室外気取入口)



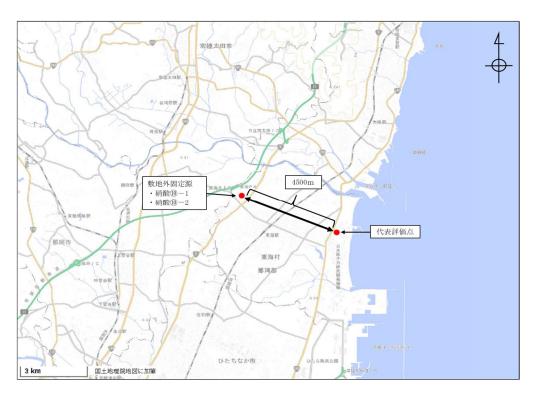
第 20 図 敷地外固定源から評価点の距離 (2/2)

(敷地外固定源⑧-評価点:緊急時対策所外気取入口)



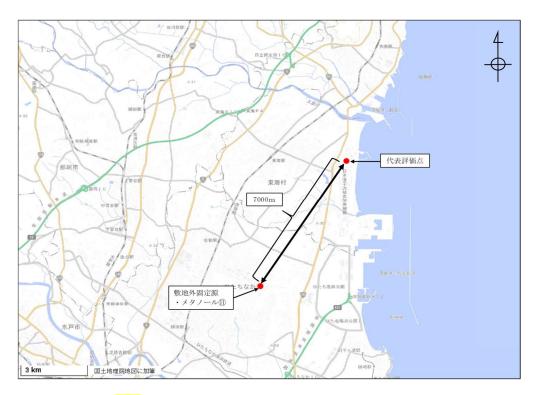
第 21 図 敷地外固定源から評価点の距離

(敷地外固定源⑨-代表評価点:緊急時対策所外気取入口)



第 22 図 敷地外固定源から評価点の距離

(敷地外固定源⑩-代表評価点:緊急時対策所外気取入口)



第 23 図 敷地外固定源から評価点の距離

(敷地外固定源⑪-代表評価点:<mark>特重施設</mark>外気取入口)



第 24 図 敷地外固定源から評価点の距離

(敷地外固定源⑫-代表評価点:緊急時対策所外気取入口)



第 25 図 敷地外固定源から評価点の距離 (1/2)

(敷地外固定源⑬-評価点:中央制御室外気取入口)



第 25 図 敷地外固定源から評価点の距離 (2/2)

(敷地外固定源⑬-評価点:緊急時対策所外気取入口)



第 26 図 敷地外固定源から評価点の距離

(敷地外固定源⑭-代表評価点:<mark>特重施設</mark>外気取入口)



第27図 敷地外固定源から評価点の距離

(敷地外固定源⑮-代表評価点:<mark>特重施設</mark>外気取入口)



第 28 図 敷地外固定源から評価点の距離

(敷地外固定源⑩-代表評価点:緊急時対策所外気取入口)

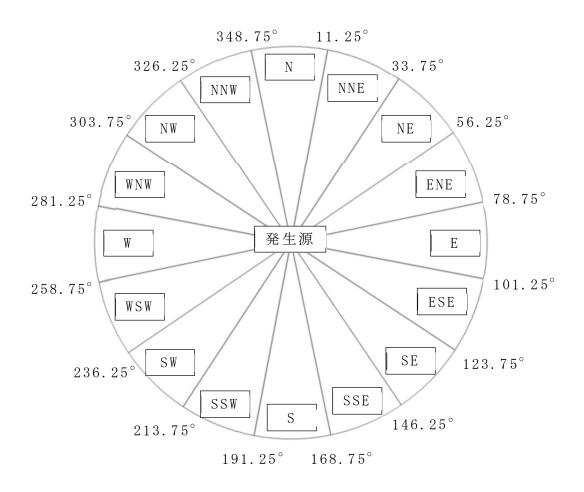


第 29 図 敷地外固定源から評価点の距離

(敷地外固定源⑰-代表評価点:緊急時対策所外気取入口)

### 5. 方位について

方位については、敷地内外固定源の所在地及び国土地理院の地図情報から求めた。方位については第 30 図のとおり方位角より設定した。本資料で示す敷地内外固定源から評価点を見た方位を第 1 表及び第 31 図から第 54 図に示す。



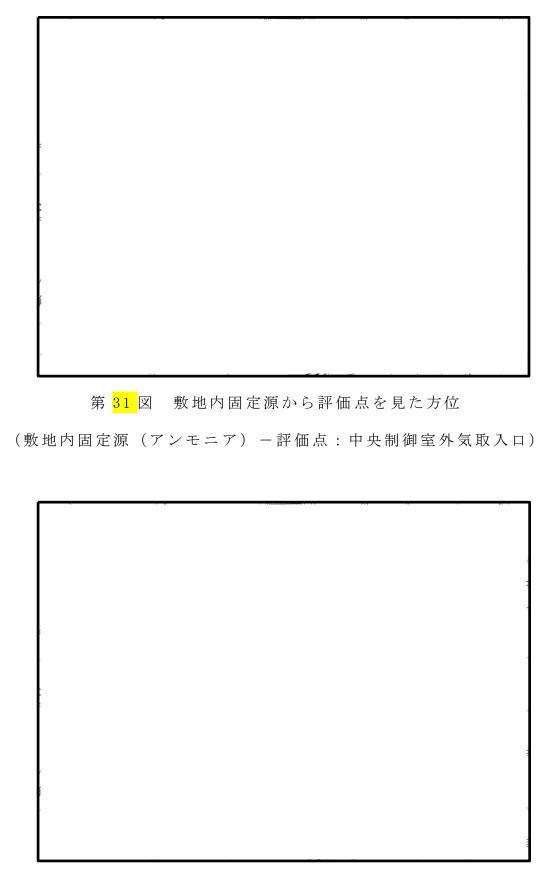
第30図 方位角と方位の関係

# 第1表 発生源から評価点を見た方位

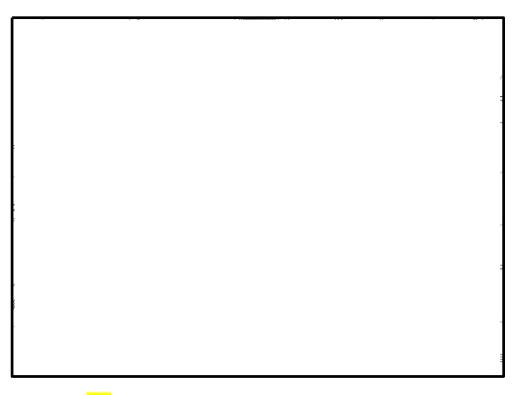
発生源		評価点	方位角**2	方位
敷地内固定源		中央制御室外気取入口	287.577°	WNW
		緊急時対策所外気取入口	273.372°	W
	溶融炉	東側接続口①	305.730°	NW
	アンモニア	東側接続口②	290.205°	WNW
	タンク	高所東側接続口	249.764°	WSW
		西側接続口	277.087°	W
		高所西側接続口	253.732°	WSW
敷地 定源	1)	特重施設外気取入口*1	0	NE
	2	特重施設外気取入口*1	o	NE
	3	中央制御室外気取入口	347.936°	NNW
		緊急時対策所外気取入口	342.219°	NNW
	4	緊急時対策所外気取入口**1	99.473°	Е
	5	緊急時対策所外気取入口**1	99.473°	Е
	6	特重施設外気取入口*1	o	SSW
	7	特重施設外気取入口*1	o	SSW
	8	中央制御室外気取入口	60.112°	ENE
		緊急時対策所外気取入口	39.170°	NE
	9	緊急時対策所外気取入口**1	59.000°	ENE
	10	緊急時対策所外気取入口**1	112.170°	ESE
	(1)	特重施設外気取入口*1	o	NNE
	12	緊急時対策所外気取入口**1	59.000°	ENE
	(13)	中央制御室外気取入口	82.095°	Е
		緊急時対策所外気取入口	81.808°	Е
	14)	特重施設外気取入口*1	o	NNE
	15	特重施設外気取入口*1	o	SSW
	16	緊急時対策所外気取入口**1	71.463°	ENE
	17)	緊急時対策所外気取入口**1	98.631°	Е

<sup>※1</sup> 代表評価点を設定した。

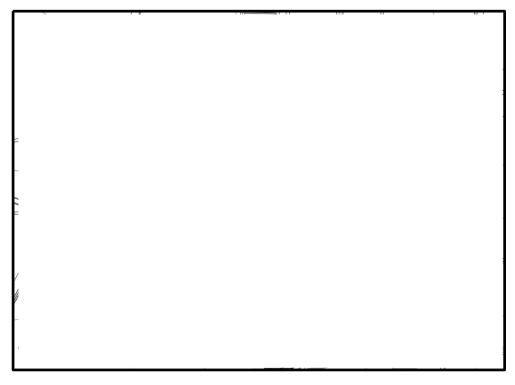
<sup>※2</sup> 小数第四位を四捨五入した値



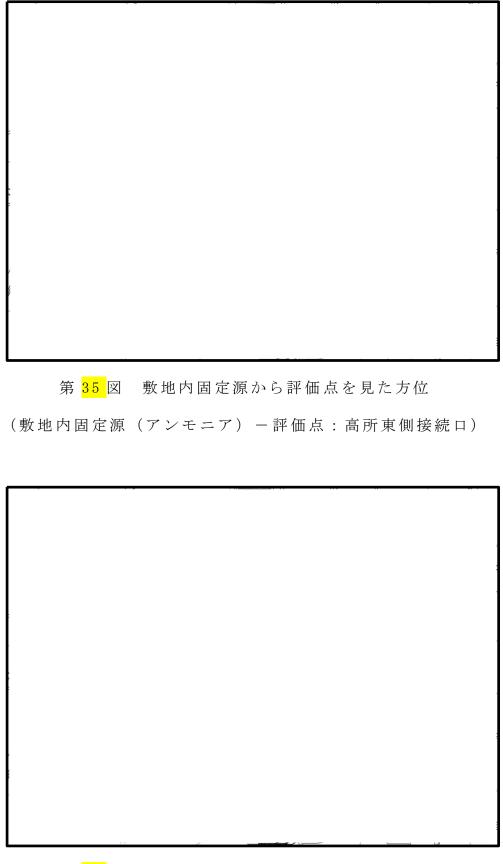
第 32 図 敷地内固定源から評価点を見た方位 (敷地内固定源(アンモニア)-評価点:緊急時対策所外気取入口) 別紙 15-23



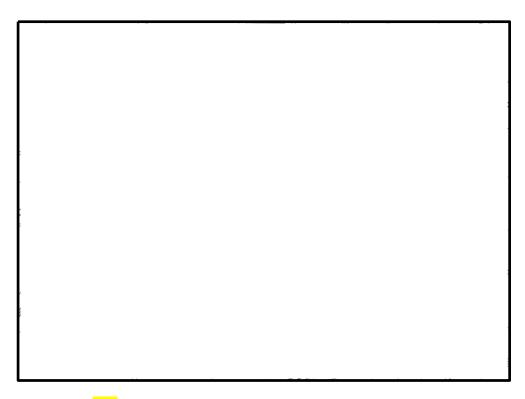
第 33 図 敷地内固定源から評価点を見た方位 (敷地内固定源(アンモニア)-評価点:東側接続口①)



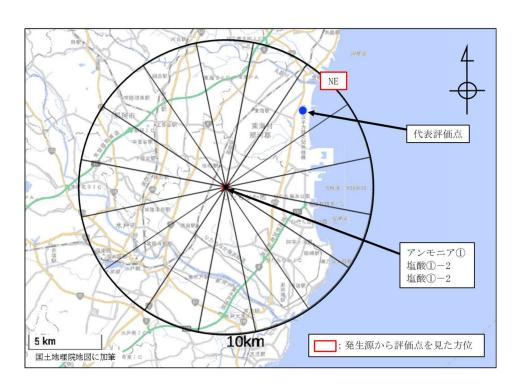
第 34 図 敷地内固定源から評価点を見た方位 (敷地内固定源(アンモニア)-評価点:東側接続口②) 別紙 15-24



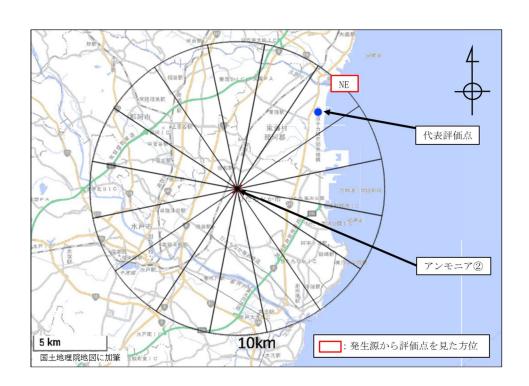
第 36 図 敷地内固定源から評価点を見た方位 (敷地内固定源(アンモニア) - 評価点:西側接続口)



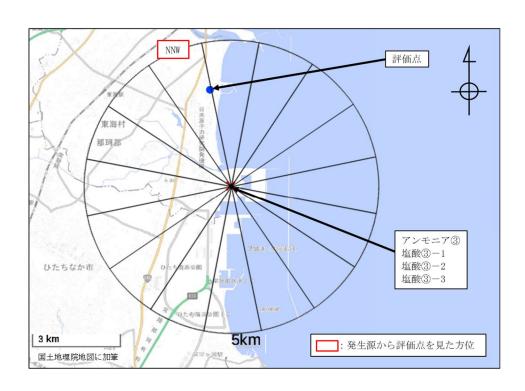
第 37 図 敷地内固定源から評価点を見た方位 (敷地内固定源(アンモニア) - 評価点:高所西側接続口)



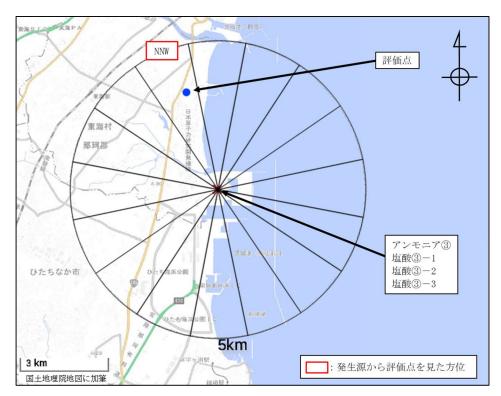
第 38 図 敷地外固定源から評価点を見た方位 (敷地外固定源①-代表評価点: 特重施設外気取入口)



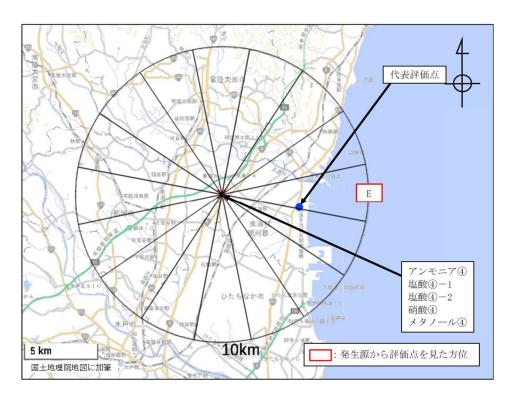
第 39 図 敷地外固定源から評価点を見た方位 (敷地外固定源②-代表評価点:特重施設外気取入口)



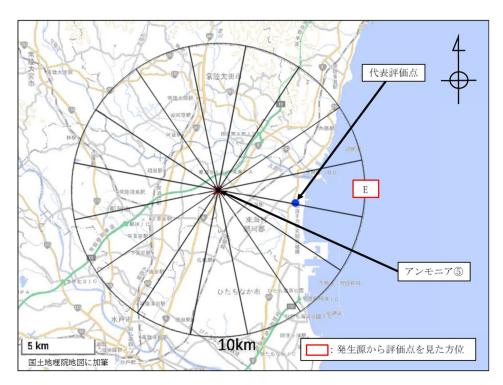
第 40 図 敷地外固定源から評価点を見た方位 (1/2) (敷地外固定源③-評価点:中央制御室外気取入口)



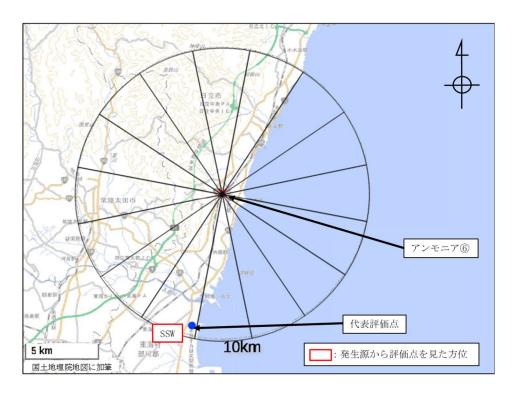
第 40 図 敷地外固定源から評価点を見た方位 (2/2) (敷地外固定源③ - 評価点:緊急時対策所外気取入口)



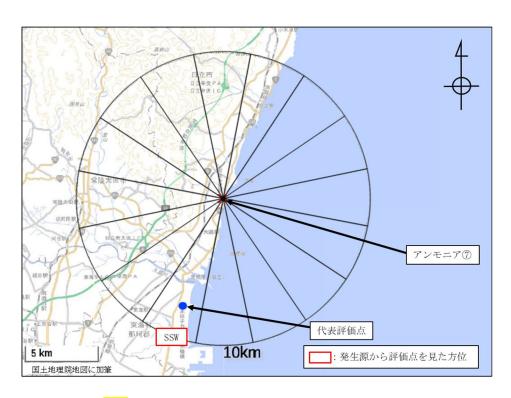
第 41 図 敷地外固定源から評価点を見た方位 (敷地外固定源④-代表評価点:緊急時対策所外気取入口)



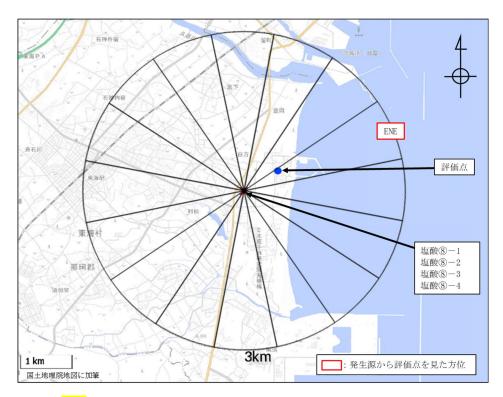
第 42 図 敷地外固定源から評価点を見た方位 (敷地外固定源⑤-代表評価点:緊急時対策所外気取入口)



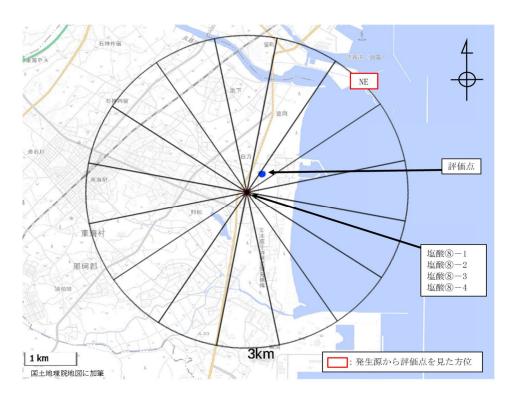
第 43 図 敷地外固定源から評価点を見た方位 (敷地外固定源⑥-代表評価点: 特重施設外気取入口)



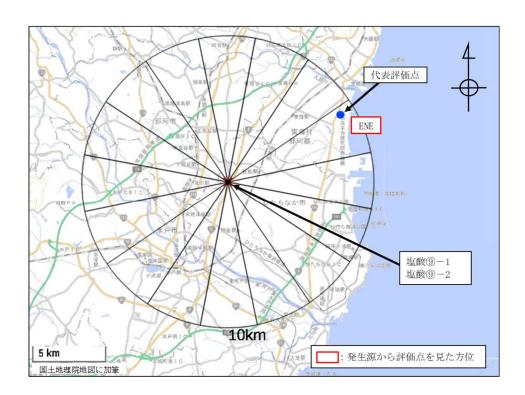
第 44 図 敷地外固定源から評価点を見た方位 (敷地外固定源⑦-代表評価点: 特重施設外気取入口) 別紙 15-30



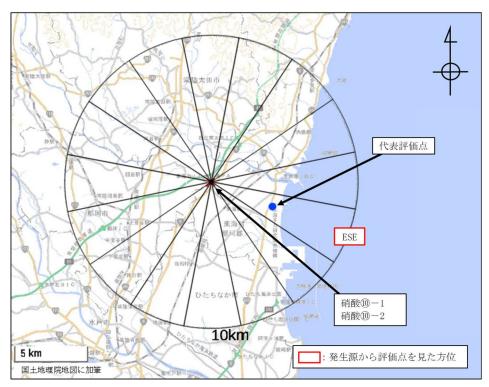
第 45 図 敷地外固定源から評価点を見た方位 (1/2) (敷地外固定源®-評価点:中央制御室外気取入口)



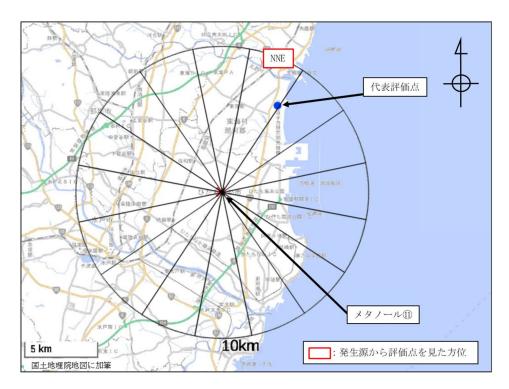
第 45 図 敷地外固定源から評価点を見た方位(2/2) (敷地外固定源®-評価点:緊急時対策所外気取入口) 別紙 15-31



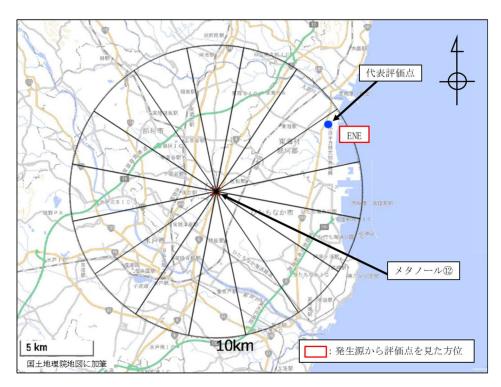
第 46 図 敷地外固定源から評価点を見た方位 (敷地外固定源⑨-代表評価点:緊急時対策所外気取入口)



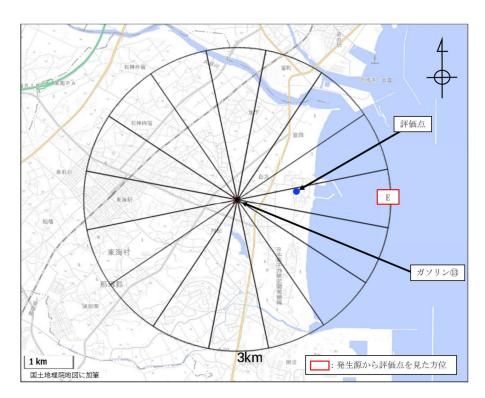
第 47 図 敷地外固定源から評価点を見た方位 (敷地外固定源⑩-代表評価点:緊急時対策所外気取入口)



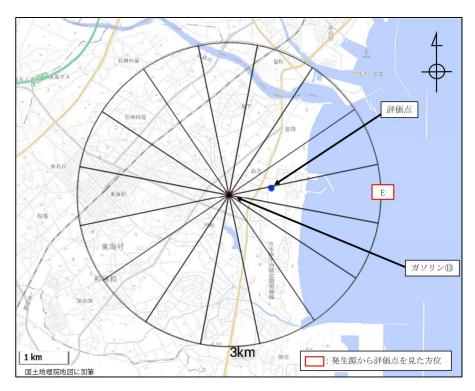
第 48 図 敷地外固定源から評価点を見た方位 (敷地外固定源⑪-代表評価点: 特重施設外気取入口)



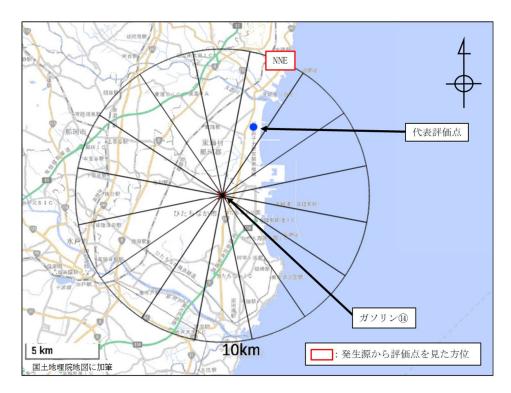
第 49 図 敷地外固定源から評価点を見た方位 (敷地外固定源⑫-代表評価点:緊急時対策所外気取入口)



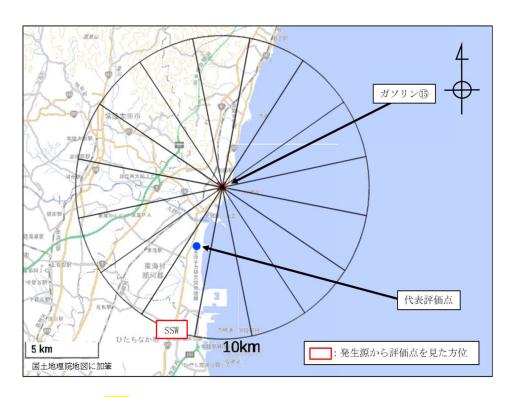
第 50 図 敷地外固定源から評価点を見た方位 (1/2) (敷地外固定源③-評価点:中央制御室外気取入口)



第 50 図 敷地外固定源から評価点を見た方位 (2/2) (敷地外固定源®-評価点:緊急時対策所外気取入口)

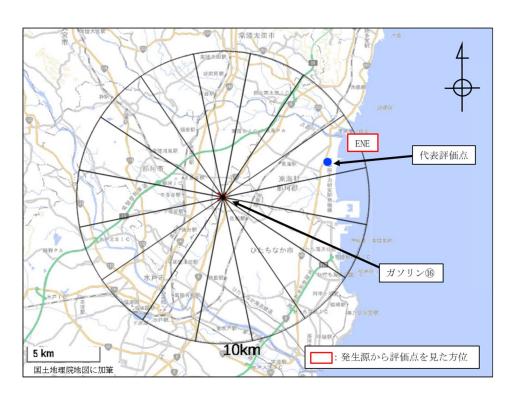


第 51 図 敷地外固定源から評価点を見た方位 (敷地外固定源⑭-代表評価点: 特重施設外気取入口)

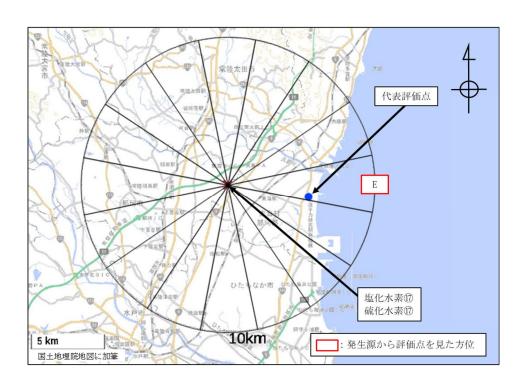


第 52 図 敷地外固定源から評価点を見た方位

(敷地外固定源⑮-代表評価点:<mark>特重施設</mark>外気取入口)



第 53 図 敷地外固定源から評価点を見た方位 (敷地外固定源⑩-代表評価点:緊急時対策所外気取入口)



第 54 図 敷地外固定源から評価点を見た方位 (敷地外固定源⑪-代表評価点:緊急時対策所外気取入口)

### 6. 評価設定条件のまとめ

発生源と評価点との位置関係を第<mark>2表及び第3表に示す。</mark>

第2表 敷地内固定源と評価点との位置関係

敷地内固定源	距離 <sup>* 1</sup> (m)	評価点	高低差 <sup>* 2</sup> (m)	着目方位**3
	145	中央制御室外気取入口	約 20	WNW
	480	緊急時対策所外気取入口	約 37	W
V-1 1	95	東側接続口①	0	N W
溶融炉 アンモニア タンク	85	東側接続口②	0	WNW
329	230	高所東側接続口	約 3	WSW
	150	西側接続口	0	W
	280	高所西側接続口	約 3	WSW

<sup>※1 5</sup>m未満を切り捨てた値を記載

<sup>※2</sup> 評価点との高低差を考慮せず地上放出として取り扱う。

<sup>※3</sup> 発生源から評価点を見た方位

第3表敷地外固定源と評価点との位置関係

敷地外固定源	距離 <sup>* 1</sup> (m)	評価点	高低差** <sup>2</sup> (m)	着目方位*3
1	7300	<mark>特重施設</mark> 外気取入口	_	NE
2	7500	<mark>特重施設</mark> 外気取入口	_	NE
0	3300	中央制御室外気取入口	_	NNW
3	3400	緊急時対策所外気取入口	_	NNW
4	5300	緊急時対策所外気取入口	_	Е
(5)	5300	緊急時対策所外気取入口	_	Е
6	9300	<mark>特重施設</mark> 外気取入口	_	SSW
7	7800	<mark>特重施設</mark> 外気取入口	_	SSW
	720	中央制御室外気取入口	_	ENE
8	440	緊急時対策所外気取入口	_	NE
9	8900	緊急時対策所外気取入口	_	ENE
(10)	4500	緊急時対策所外気取入口	_	ESE
(1)	7000	<mark>特重施設</mark> 外気取入口	_	NNE
12	8900	緊急時対策所外気取入口	_	ENE
	1100	中央制御室外気取入口	_	Е
(13)	840	緊急時対策所外気取入口	_	Е
<b>(14)</b>	5100	<mark>特重施設</mark> 外気取入口	_	NNE
(15)	4200	<mark>特重施設</mark> 外気取入口	_	SSW
16	7500	緊急時対策所外気取入口	_	ENE
17)	5500	緊急時対策所外気取入口	_	Е

<sup>※1 100</sup>m 未満もしくは 10m 未満を切り捨てた値を記載

<sup>※2</sup> 評価点との高低差を考慮せず地上放出として取り扱う。

<sup>※3</sup> 発生源から評価点を見た方位

#### 7. 蒸発率等及び相対濃度の評価について

発生源ごとに、有毒化学物質の性状及び保管状態から放出形態を想定し、有毒ガスの単位時間当たりの大気中への放出量及びその継続時間を評価する。気体状の発生源については、全量が1時間で放出し、評価点まで拡散するものとする。液体状の発生源については、防液堤内に漏えいしたあとは、堰面積、温度等に応じた蒸発率で蒸発するものとする。なお、液体状の発生源のうち、届出情報より堰面積の情報が得られなかったものについては、全量が1時間で放出し、評価点まで拡散するものとした。

#### (1) 蒸発率について

蒸発率は、文献「Modeling Hydrochloric Acid Evaporation in ALOHA」及び「伝熱工学資料(改訂第 5 版 日本機械学会)」に基づき、以下に示す計算式で評価する。

蒸発率E

$$E = A \times K_M \times \left(\frac{M_w \times P_v}{R \times T}\right) \qquad \cdots (3-1)$$

·物質移動係数K<sub>M</sub>

$$K_M = 0.0048 \times U^{\frac{7}{9}} \times Z^{-\frac{1}{9}} \times S_c^{-\frac{2}{3}} \qquad \cdots (3-2)$$
  
 $S_C = \frac{v}{D_M} \qquad \cdots (3-3)$ 

$$D_M = D_{H_2O} \times \sqrt{\frac{M_{WH_2O}}{M_{Wm}}} \qquad \cdots (3-4)$$

$$D_{H_20} = D_0 \times \left(\frac{T}{273.15}\right)^{1.75}$$
 ... (3-5)

·蒸発率補正 $E_C$ 

$$E_C = -\left(\frac{P_a}{P_b}\right) \ln\left(1 - \frac{P_v}{P_a}\right) \times E \qquad \cdots (3 - 6)$$

		1		
記号	単位	記号の意味	代入値	代入値又は算出式の根拠
K <sub>M</sub>	m/s	化学物質の 物質移動係数	-	・ <mark>(3-2) 式</mark> により算出
$M_w$ , $M_{W_m}$	kg/ kmol	化学物質の モル質量	_	・物性値
$P_a$	Pa	大気圧	101,325	・標準大気圧 文献:理科年表 平成31年(机上版) 丸善出版
$P_v$	Ра	化学物質の 分圧	_	・物性値
R	J∕ kmol·K	気体定数	8314.45	・気体定数 文献:理科年表 平成31年(机上版) 丸善出版
Т	K	温度	_	・気象データ
U	m/s	風速	_	・気象データ
A	m $^2$	堰面積	_	・固定源に設置されている防液堤の堰面積
7.	m	プール直径	_	・堰面積より算出 (Z= (4/π×A) <sup>0.5</sup> )
$S_c$		化学物質のシュミット数	_	・ <mark>(3-3) 式</mark> により算出
v	m $^2$ /s	空気の動粘性 係数	_	・雰囲気温度 (T) と大気圧における空気の密度及び粘性係数の文献値より算出 (ν=粘性係数/密度) 文献: 伝熱工学資料 改訂第5版 日本機械学会
$D_{\mathcal{M}}$	$m^2/s$	化学物質の 分子拡散係数	_	・ <mark>(3-4) 式</mark> により算出
$D_0$	$m^2/s$	水の <mark>物質</mark> 拡散 係数	2.2×10 <sup>-5</sup>	・定数(温度 0 $^{\circ}$ 、大気圧 $P_a$ のとき) 文献:伝熱工学資料 改訂第 5版 日本機械学会
$D_{H_2 O}$	$m^2/s$	水の <mark>物質</mark> 拡散 係数	_	・ <mark>(3-5)式</mark> により算出(温度T, 圧力P <sub>u</sub> のとき)
$M_{WH_2O}$	kg/ kmol	水のモル質量	18.015	・物性値 文献:伝熱工学資料 改訂第5版 日本機械学会

#### (2) 相対濃度について

相対濃度は、「発電用原子炉施設の安全解析に関する気象指針」(以下「気象指針」という。)の大気拡散の評価式である(1)式、(2-1)式及び(2-2)式に従い、発生源と評価点との位置関係に基づき評価する。

評価に使用する相対濃度は、大気拡散の評価式により年間毎時刻の 気象データから求める。

実効放出継続時間は、大気拡散の評価式で設定できる最短時間である 1 時間とする。

評価に用いる気象条件は、東海第二発電所の安全解析に使用している気象期間(2005年4月~2006年3月)のデータとする。

なお, 気象指針に基づき, 発生源から評価点を見た方位を評価する。

また,評価の保守性の観点から,発生源と評価点との高低差を考慮 せず、地上放出として取り扱う。

大気拡散評価の条件を第 <mark>4</mark> 表に、蒸発率等及び相対濃度の評価結果を第 <mark>5</mark> 表に示す。

$$\chi / Q = \frac{1}{\tau} \sum_{i=1}^{T} (\chi / Q)_i \cdot {}_{d} \delta_i \qquad \cdots \qquad (1)$$

(建屋影響を考慮しない場合)

$$\left( \chi / Q \right)_i = \frac{1}{\pi \cdot \sigma_{yi} \cdot \sigma_{zi} \cdot U_i} \cdot exp \left( -\frac{H^2}{2 \sigma_{zi}^2} \right) \quad \cdots \quad (2-1)$$

(建屋影響を考慮する場合)

$$\left( \chi / Q \right)_i = \frac{1}{\pi \cdot \Sigma_{yi} \cdot \Sigma_{zi} \cdot U_i} \cdot exp \left( -\frac{H^2}{2\Sigma_{zi}^2} \right) \quad \cdots \quad (2-2)$$

χ/Q : 実効放出継続時間中の相対濃度 (s/m³)

T: 実効放出継続時間(h)

 $(\chi/Q)_i$ : 時刻iにおける相対濃度 $(s/m^3)$ 

 $_{d}\delta_{i}$  :時刻iにおいて風向が当該方位dにあるとき  $_{d}\delta_{i}=1$ 

時刻iにおいて風向が当該方位dにないとき  ${}_{d}\delta_{i} = 0$ 

 $\sigma_{yi}$  : 時刻iにおける濃度分布のy方向の拡がりのパラメータ (m)

 $\sigma_{zi}$  : 時刻iにおける濃度分布のz方向の拡がりのパラメータ (m)

 $U_i$  : 時刻iにおける風速 (m/s)

H:放出源の有効高さ (m)

 $\Sigma_{yi}$  :  $\left(\sigma_{yi}^2 + \frac{cA}{\pi}\right)^{1/2}$ 

 $\Sigma_{zi}$  :  $\left(\sigma_{zi}^2 + \frac{cA}{\pi}\right)^{1/2}$ 

A: 建屋等の風向方向の投影面積 (m²)

c : 形状係数

第4表 大気拡散評価の条件

項目	評価条件	選定理由
大気拡散 評価モデル	「気象指針」の大気拡散の評価式 に従い算出	有毒ガスの放出形態を考慮して設 定(別紙 10-1 参照)
気象データ	東海第二発電所における 1 年間の 気象データ(2005 年 4 月~2006 年 3 月)	原子炉設置変更許可時点(2018年 9月26日)の至近10年(2008年 4月~2018年3月)の気象データ と比較して特に異常な年ではな く,また,評価対象とする地理的 範囲を代表する気象であることか ら設定(別紙9参照)
実効放出 継続時間	1 時間	「気象指針」の,想定事故時の大 気拡散の評価式(短時間放出)の 適用のため
放出源及び 放出源高さ	固定源ごとに評価点との位置関係 を考慮し設定	ガイドに示されたとおり設定
累積出現頻度	小さい方から累積して 97%	ガイドに示されたとおり設定
建屋巻き込み	・敷地内固定源:考慮する ・敷地外固定源:考慮しない	敷地外固定源は、発生源から評価 点の離隔が十分あるため考慮しな い(別紙10-2参照)
濃度の評価点	・中央制御室外気取入口 ・緊急時対策所外気取入口 ・重要操作地点	ガイドに示されたとおり設定

## 第 5 表 蒸発率等及び大気拡散評価の評価結果 (1/7)

### (中央制御室外気取入口)

				蒸発率等詞	评価条件			the Treate life
	固定源	DA ## B	薬品濃厚	度(wt%)	堰面和	責(m²)	放出継続	蒸発率等
		貯蔵量	届出情報	評価条件	届出情報	評価条件	時間(h)	(kg/s)
敷地内	溶融炉 アンモニア タンク	1.0 (m³)	25	26*1	8	8	8.8×10 <sup>-1</sup>	8. 2×10 <sup>-2</sup>
	アンモニア①	10000 (kg)	25	25	_	_*6	1. 0×10°	6.9×10 <sup>-1</sup> * <sup>7</sup>
	塩酸①-1	5000 (kg)	35	35	_	_*6	1. 0×10°	4.9×10 <sup>-1</sup> * <sup>7</sup>
	塩酸①-2	9450 (kg)	35	35	_	_*6	1. 0×10°	9. 2×10 <sup>-1</sup> * <sup>7</sup>
	アンモニア②	2000 (kg)	10	10	_	_*6	1. 0×10°	5.6×10 <sup>-2</sup> * <sup>7</sup>
	アンモニア③	150000(kg) ×2 基	99	99	292	*5	1. 0×10°	8.3×10 <sup>1</sup> * <sup>7</sup>
	塩酸③-1	22420(kg) ×2 基	35	35	129	129	3. 2×10 <sup>1</sup>	1. 4×10 <sup>-1</sup>
	塩酸③-2	44840 (kg)	35	35	148	148	2. $8 \times 10^{1}$	1.5×10 <sup>-1</sup>
	塩酸③-3	7080 (kg)	35	35	25	25	2. $4 \times 10^{1}$	$2.9 \times 10^{-2}$
	アンモニア④	18 (kg)	_	100* 2	_	_*6	1.0×10 <sup>0</sup>	5. 0×10 <sup>-3</sup> * <sup>7</sup>
	塩酸④-1	900 (kg)	35	35	11.5	12 <sup>*</sup> 4	$4.9 \times 10^{0}$	1.8×10 <sup>-2</sup>
	塩酸④-2	3000 (L)	35	35	9	9	2. $5 \times 10^{1}$	1.4×10 <sup>-2</sup>
	硝酸④	7000 (kg)	62	62	12.8	13** 4	7. 1×10 <sup>2</sup>	1.7×10 <sup>-3</sup>
	メタノール④	3000 (L)	50	50	9	9	3. $5 \times 10^{2}$	1.2×10 <sup>-3</sup>
	アンモニア⑤	11.28(t)	_	100** 2	_	_	1.0×10°	3. 1×10 <sup>0</sup> * <sup>7</sup>
敷	アンモニア⑥	1800 (kg)	_	100** 2	_	_	1.0×10°	$5.0 \times 10^{-1} * 7$
地	アンモニア⑦	800 (kg)	_	100* 2	_	_	1.0×10°	$2.2 \times 10^{-1} * 7$
外	塩酸⑧-1	2400 (kg)	35	35	8.8	9*4	1. $7 \times 10^{1}$	1.4×10 <sup>-2</sup>
	塩酸⑧-2	1180 (kg)	35	35	10	10	7. $4 \times 10^{0}$	1.5×10 <sup>-2</sup>
	塩酸⑧-3	2000 (kg)	35 以上	37 <sup>*</sup> <sup>3</sup>	_	_*6	1. 0×10 <sup>0</sup>	$2.1 \times 10^{-1} * 7$
	塩酸⑧-4	354 (kg)	35 以上	37**3	0.64	1	9. $5 \times 10^{0}$	$3.8 \times 10^{-3}$
	塩酸⑨-1	1180 (kg)	35	35	_	_*6	1.0×10 <sup>0</sup>	1.1×10 <sup>-1</sup> **7
	塩酸⑨-2	3540 (kg)	35	35	_	_*6	1. 0×10 <sup>0</sup>	$3.4 \times 10^{-1} * 7$
	硝酸⑩-1	3.0 (m <sup>3</sup> )	67.5	68 <sup>*</sup> <sup>4</sup>	51	51	1. 0×10 <sup>2</sup>	8.9×10 <sup>-3</sup>
	硝酸⑩-2	1.5 (m <sup>3</sup> )	67.5	68 <sup>*</sup> <sup>4</sup>	92	92	$2.9 \times 10^{1}$	1.5×10 <sup>-2</sup>
	メタノール⑪	12500(L)	_	100** 2	_	_ * 6	1. 0×10 <sup>0</sup>	3.5×10° *7
	メタノール①	1405 (L)	_	100** 2	_	_ * 6	1.0×10°	3. 9×10 <sup>-1</sup> * 7
	ガソリン⑬	2800 (L)	_	_	_	_ * 6	1. 0×10 <sup>0</sup>	6. 2×10 <sup>-1</sup> * <sup>7</sup>
	ガソリン(4)	576 (L)	_	_	_	_*6	1. 0×10°	1. 3×10 <sup>-1</sup> * <sup>7</sup>
	ガソリン⑮	910000 (L) 2625000 (L)	_	_	1688. 17	1689 <sup>ж 4</sup>	2. 7×10 <sup>1</sup>	2. 9×10 <sup>1</sup>
	ガソリン16	574 (L)	_	_	_	% 6	1. 0×10 <sup>0</sup>	1. 3×10 <sup>-1</sup> * 7
	塩化水素⑰	6.4 (m <sup>3</sup> )	_	100* 2	_	_	1. 0×10 <sup>0</sup>	1.8×10 <sup>-3</sup> * <sup>7</sup>
	硫化水素⑰	6.4 (m³)	_	100* 2	_	_	1.0×10°	1.8×10 <sup>-3</sup> * <sup>7</sup>

					相対濃原	<b>幸</b> 証 価:	冬件			
	固定源	距離 (m)	着目 方位 <sup>※8</sup>	風速 (m/s)	風向	大気安定度	実 実 放出 継続 時間 (h)	建屋影響	投影面積 (m²)	相対濃度 (s/m³)
敷地内	溶融炉 アンモニア タンク	145	WNW	3.8	ENE	D	1	考慮する <sup>※9</sup>	1000	$3.5 \times 10^{-4}$
	アンモニア①	7300	NE	3. 3	SW	В	1	考慮せず	設定せず	1. $2 \times 10^{-7}$
	塩酸①-1	7300	NE	3. 3	SW	В	1	考慮せず	設定せず	1. $2 \times 10^{-7}$
	塩酸①-2	7300	NE	3. 3	SW	В	1	考慮せず	設定せず	$1.2 \times 10^{-7}$
	アンモニア②	7500	NE	3. 3	SW	В	1	考慮せず	設定せず	1. $2 \times 10^{-7}$
	アンモニア③	3300	NNW	1.4	SSE	В	1	考慮せず	設定せず	6. $1 \times 10^{-7}$
	塩酸③-1	3300	NNW	1.4	SSE	В	1	考慮せず	設定せず	6. $1 \times 10^{-7}$
	塩酸③-2	3300	NNW	1.4	SSE	В	1	考慮せず	設定せず	6. $1 \times 10^{-7}$
	塩酸③-3	3300	NNW	1.4	SSE	В	1	考慮せず	設定せず	6. 1×10 <sup>-7</sup>
	アンモニア④	5300	Е	2.0	W	F	1	考慮せず	設定せず	$2.9 \times 10^{-5}$
	塩酸④-1	5300	Е	2.3	W	Е	1	考慮せず	設定せず	9.6×10 <sup>-6</sup>
	塩酸④-2	5300	Е	2.3	W	Е	1	考慮せず	設定せず	9.6×10 <sup>-6</sup>
	硝酸④	5300	Е	1. 7	W	F	1	考慮せず	設定せず	3. $4 \times 10^{-5}$
	メタノール④	5300	Е	1. 1	W	F	1	考慮せず	設定せず	5. 3×10 <sup>-5</sup>
	アンモニア⑤	5300	Е	2.0	W	F	1	考慮せず	設定せず	$2.9 \times 10^{-5}$
	アンモニア⑥	9300	SSW	4.0	NNE	D	1	考慮せず	設定せず	1.1×10 <sup>-6</sup>
敷	アンモニア⑦	7800	SSW	4.0	NNE	D	1	考慮せず	設定せず	1.4×10 <sup>-6</sup>
地	塩酸⑧-1	720	ENE	1.8	WSW	A	1	考慮せず	設定せず	5.6×10 <sup>-6</sup>
外	塩酸⑧-2	720	ENE	1.8	WSW	A	1	考慮せず	設定せず	5. $6 \times 10^{-6}$
	塩酸⑧-3	720	ENE	1.8	WSW	A	1	考慮せず	設定せず	5. $6 \times 10^{-6}$
	塩酸⑧-4	720	ENE	1.8	WSW	A	1	考慮せず	設定せず	5. $6 \times 10^{-6}$
	塩酸⑨-1	8900	ENE	3.6	WSW	В	1	考慮せず	設定せず	9.0×10 <sup>-8</sup>
	塩酸⑨-2	8900	ENE	3. 6	WSW	В	1	考慮せず	設定せず	9.0 $\times$ 10 <sup>-8</sup>
	硝酸⑩-1	4500	ESE	1.5	WNW	F	1	考慮せず	設定せず	4. $9 \times 10^{-5}$
	硝酸⑩-2	4500	ESE	1.5	WNW	F	1	考慮せず	設定せず	4. $9 \times 10^{-5}$
	メタノール⑪	7000	NNE	3. 7	SSW	В	1	考慮せず	設定せず	1.1×10 <sup>-7</sup>
	メタノール12	8900	ENE	3.6	WSW	В	1	考慮せず	設定せず	9.0 $\times$ 10 <sup>-8</sup>
	ガソリン⑬	1100	Е	2.0	W	F	1	考慮せず	設定せず	$2.9 \times 10^{-4}$
	ガソリン⑭	5100	NNE	3. 7	SSW	В	1	考慮せず	設定せず	1. $5 \times 10^{-7}$
	ガソリン⑮	4200	SSW	4. 5	NNE	D	1	考慮せず	設定せず	3.3×10 <sup>-6</sup>
	ガソリン⑯	7500	ENE	3.6	WSW	В	1	考慮せず	設定せず	1.1×10 <sup>-7</sup>
	塩化水素⑰	5500	Е	2.0	W	F	1	考慮せず	設定せず	2.8×10 <sup>-5</sup>
	硫化水素⑰	5500	Е	2.0	W	F	1	考慮せず	設定せず	2.8×10 <sup>-5</sup>

- ※1 敷地内固定源のアンモニアについては、薬品濃度が 25%であるが、運用に余裕を見込んだ値としてスクリーニング評価では 26%と設定した。
- ※2 届出情報が得られなかった薬品濃度は、スクリーニング評価では100%と設定した。
- ※3 塩酸の薬品濃度が35%以上となっているものについては、JIS(日本産業規格)により、塩酸の薬品濃度規格値が35.0%~37.0%と定められているため、スクリーニング評価では37%と設定した。
- ※4 スクリーニング評価時に、薬品濃度及び堰面積については小数第一位を切り上げた値と した。
- ※5 届出情報から堰面積が得られたものの、薬品濃度 99%のアンモニアは常温常圧で気体 と考えられるため、防液堤を考慮せず 1 時間で全量放出するとしてスクリーニング評価 を実施した。
- ※6 堰面積の<mark>届出</mark>情報が得られなかったものについては、防液堤を考慮せず 1 時間で全量 放出するとしてスクリーニング評価を実施した。
- ※7 ガス状の固定源としてスクリーニング評価を行うため放出率(kg/s)を設定
- ※8 発生源から評価点を見た方位
- ※9 巻き込みを生じる代表建屋を「固体廃棄物作業建屋」とする。

## 第 5 表 蒸発率等及び大気拡散評価の評価結果 (2/7)

### (緊急時対策所)

				蒸発率等詞	評価条件			-tto-no -t tota
	固定源	DA #K E	薬品濃厚	复(wt%)	堰面和	責(m²)	放出継続	蒸発率等
		貯蔵量	届出情報	評価条件	届出情報	評価条件	時間(h)	(kg/s)
敷地内	溶融炉 アンモニア タンク	1.0 (m <sup>3</sup> )	25	26* 1	8	8	9. 4×10 <sup>-1</sup>	7.7×10 <sup>-2</sup>
	アンモニア①	10000 (kg)	25	25	_	_*6	1. 0×10°	6. 9×10 <sup>-1</sup> * <sup>7</sup>
	塩酸①-1	5000 (kg)	35	35	_	% 6	1. 0×10°	4.9×10 <sup>-1</sup> * <sup>7</sup>
	塩酸①-2	9450 (kg)	35	35	_	_*6	1. 0×10 <sup>0</sup>	9. 2×10 <sup>-1</sup> * <sup>7</sup>
	アンモニア②	2000 (kg)	10	10	_	_*6	1. 0×10 <sup>0</sup>	5. 6×10 <sup>-2</sup> * <sup>7</sup>
	アンモニア③	150000(kg) ×2 基	99	99	292	* 5	1.0×10°	8. 3×10 <sup>1</sup> * 7
	塩酸③-1	22420(kg) ×2 基	35	35	129	129	3. 2×10 <sup>1</sup>	1.4×10 <sup>-1</sup>
	塩酸③-2	44840 (kg)	35	35	148	148	$2.8 \times 10^{1}$	$1.6 \times 10^{-1}$
	塩酸③-3	7080 (kg)	35	35	25	25	2. $4 \times 10^{1}$	$2.9 \times 10^{-2}$
	アンモニア④	18 (kg)	_	100** 2	_	_ * 6	1. $0 \times 10^{0}$	5. 0×10 <sup>-3</sup> * <sup>7</sup>
	塩酸④-1	900 (kg)	35	35	11.5	12** 4	$4.9 \times 10^{0}$	1.8×10 <sup>-2</sup>
	塩酸④-2	3000 (L)	35	35	9	9	2. $5 \times 10^{1}$	1.4×10 <sup>-2</sup>
	硝酸④	7000 (kg)	62	62	12.8	13**4	7. 1×10 <sup>2</sup>	$1.7 \times 10^{-3}$
	メタノール④	3000 (L)	50	50	9	9	3. $5 \times 10^{2}$	$1.2 \times 10^{-3}$
	アンモニア⑤	11.28(t)	_	100** 2	_	_	1. $0 \times 10^{0}$	3.1×10 <sup>0</sup> * <sup>7</sup>
敷	アンモニア⑥	1800 (kg)	_	100** 2	_	_	1. $0 \times 10^{0}$	$5.0 \times 10^{-1} * 7$
地	アンモニア⑦	800 (kg)	_	100** 2	_	_	1. 0×10°	$2.2 \times 10^{-1} * 7$
外	塩酸⑧-1	2400 (kg)	35	35	8.8	9* 4	6. 0×10 <sup>1</sup>	$3.9 \times 10^{-3}$
	塩酸⑧-2	1180 (kg)	35	35	10	10	2. $7 \times 10^{1}$	$4.3 \times 10^{-3}$
	塩酸⑧-3	2000 (kg)	35 以上	37 <sup>*</sup> <sup>3</sup>	_	%6	1.0×10 <sup>0</sup>	$2.1 \times 10^{-1} * 7$
	塩酸⑧-4	354 (kg)	35 以上	37 <sup>*</sup> <sup>3</sup>	0.64	1	3. $4 \times 10^{1}$	$1.1 \times 10^{-3}$
	塩酸⑨-1	1180 (kg)	35	35	_	_ * 6	1. 0×10 <sup>0</sup>	1.1×10 <sup>-1</sup> **7
	塩酸⑨-2	3540 (kg)	35	35	_	_ * 6	1. 0×10 <sup>0</sup>	3. 4×10 <sup>-1</sup> * <sup>7</sup>
	硝酸⑩-1	$3.0  (\mathrm{m}^3)$	67.5	68 <sup>*</sup> <sup>4</sup>	51	51	1. $0 \times 10^{2}$	8.9×10 <sup>-3</sup>
	硝酸⑩-2	1.5 (m <sup>3</sup> )	67.5	68 <sup>*</sup> <sup>4</sup>	92	92	$2.9 \times 10^{1}$	1.5×10 <sup>-2</sup>
	メタノール⑪	12500(L)	-	100* 2	-	_ * 6	1. 0×10°	3.5×10° *7
	メタノール①	1405 (L)	_	100* 2	_	_*6	1.0×10 <sup>0</sup>	3.9×10 <sup>-1</sup> * <sup>7</sup>
	ガソリン①	2800 (L)	_	_	_	_*6	1. 0×10 <sup>0</sup>	6. 2×10 <sup>-1</sup> * <sup>7</sup>
	ガソリン⑭	576 (L)	_		_	_*6	1.0×10°	1.3×10 <sup>-1</sup> **7
	ガソリン⑮	910000 (L) 2625000 (L)	_	_	1688. 17	1689 <sup>ж 4</sup>	2. 7×10 <sup>1</sup>	2. 9×10 <sup>1</sup>
	ガソリン16	574 (L)	_	_	_	_*6	1. 0×10 <sup>0</sup>	1.3×10 <sup>-1</sup> * <sup>7</sup>
	塩化水素⑰	6.4 (m <sup>3</sup> )	_	100** 2	_	_	1. 0×10°	1.8×10 <sup>-3</sup> * <sup>7</sup>
	硫化水素⑰	6.4 (m <sup>3</sup> )	_	100** 2	_	_	1. 0×10 <sup>0</sup>	1.8×10 <sup>-3</sup> * <sup>7</sup>

					目対濃度	F誕価名	5.件:			
	固定源	距離 (m)	着目 方位 <sup>※8</sup>	風速 (m/s)	風向	大気安定度	実効 放出 継続 時間 (h)	建屋影響	投影面積 (m²)	相対濃度 (s/m³)
敷地	溶融炉 アンモニア	480	W	5. 4	ENE	D	1	考慮する※9	3000	5. 1×10 <sup>-5</sup>
内	タンク					_			-H -L - 2 20	
	アンモニア①	7300	NE	3.3	SW	В	1	考慮せず	設定せず	1. 2×10 <sup>-7</sup>
	塩酸①-1	7300	NE	3.3	SW	В	1	考慮せず	設定せず	1. 2×10 <sup>-7</sup>
	塩酸①-2	7300	NE	3.3	SW	В	1	考慮せず	設定せず	1. 2×10 <sup>-7</sup>
	アンモニア②	7500	NE	3.3	SW	В	1	考慮せず	設定せず	1. 2×10 <sup>-7</sup>
	アンモニア③	3400	NNW	1.4	SSE	В	1	考慮せず	設定せず	5. 6×10 <sup>-7</sup>
	塩酸③-1	3400	NNW	1.4	SSE	В	1	考慮せず	設定せず	5. $6 \times 10^{-7}$
	塩酸③-2	3400	NNW	1.4	SSE	В	1	考慮せず	設定せず	$5.6 \times 10^{-7}$
	塩酸③-3	3400	NNW	1.4	SSE	В	1	考慮せず	設定せず	$5.6 \times 10^{-7}$
	アンモニア④	5300	Е	2.0	W	F	1	考慮せず	設定せず	$2.9 \times 10^{-5}$
	塩酸④-1	5300	Е	2.3	W	Е	1	考慮せず	設定せず	9. $6 \times 10^{-6}$
	塩酸④-2	5300	Е	2.3	W	Е	1	考慮せず	設定せず	9. $6 \times 10^{-6}$
	硝酸④	5300	Е	1.7	W	F	1	考慮せず	設定せず	3. $4 \times 10^{-5}$
	メタノール④	5300	Е	1. 1	W	F	1	考慮せず	設定せず	5. $3 \times 10^{-5}$
	アンモニア⑤	5300	Е	2.0	W	F	1	考慮せず	設定せず	$2.9 \times 10^{-5}$
	アンモニア⑥	9300	SSW	4.0	NNE	D	1	考慮せず	設定せず	1. $1 \times 10^{-6}$
敷	アンモニア⑦	7800	SSW	4.0	NNE	D	1	考慮せず	設定せず	$1.4 \times 10^{-6}$
地	塩酸8-1	440	NE	1.6	SW	A	1	考慮せず	設定せず	3. $1 \times 10^{-5}$
外	塩酸⑧-2	440	NE	1.6	SW	A	1	考慮せず	設定せず	3. $1 \times 10^{-5}$
	塩酸⑧-3	440	NE	1.8	SW	A	1	考慮せず	設定せず	2. $7 \times 10^{-5}$
	塩酸⑧-4	440	NE	1.6	SW	A	1	考慮せず	設定せず	3. $1 \times 10^{-5}$
	塩酸⑨-1	8900	ENE	3.6	WSW	В	1	考慮せず	設定せず	9. $0 \times 10^{-8}$
	塩酸⑨-2	8900	ENE	3.6	WSW	В	1	考慮せず	設定せず	9. $0 \times 10^{-8}$
	硝酸⑩-1	4500	ESE	1.5	WNW	F	1	考慮せず	設定せず	4. $9 \times 10^{-5}$
	硝酸⑩-2	4500	ESE	1.5	WNW	F	1	考慮せず	設定せず	$4.9 \times 10^{-5}$
	メタノール(1)	7000	NNE	3. 7	SSW	В	1	考慮せず	設定せず	1. 1×10 <sup>-7</sup>
	メタノール①	8900	ENE	3.6	WSW	В	1	考慮せず	設定せず	9. 0×10 <sup>-8</sup>
	ガソリン⑬	840	Е	2.0	W	F	1	考慮せず	設定せず	4. 5×10 <sup>-4</sup>
	ガソリン⑭	5100	NNE	3.7	SSW	В	1	考慮せず	設定せず	1.5×10 <sup>-7</sup>
	ガソリン⑮	4200	SSW	4. 5	NNE	D	1	考慮せず	設定せず	3. 3×10 <sup>-6</sup>
	ガソリン⑯	7500	ENE	3.6	WSW	В	1	考慮せず	設定せず	1. 1×10 <sup>-7</sup>
	塩化水素⑰	5500	Е	2.0	W	F	1	考慮せず	設定せず	2.8×10 <sup>-5</sup>
	硫化水素⑰	5500	Е	2.0	W	F	1	考慮せず	設定せず	2.8×10 <sup>-5</sup>

- ※1 敷地内固定源のアンモニアについては、薬品濃度が 25%であるが、運用に余裕を見込んだ値としてスクリーニング評価では 26%と設定した。
- ※2 届出情報が得られなかった薬品濃度は、スクリーニング評価では100%と設定した。
- ※3 塩酸の薬品濃度が35%以上となっているものについては、JIS(日本産業規格)により、塩酸の薬品濃度規格値が35.0%~37.0%と定められているため、スクリーニング評価では37%と設定した。
- ※4 スクリーニング評価時に、薬品濃度及び堰面積については小数第一位を切り上げた値と した。
- ※5 届出情報から堰面積が得られたものの、薬品濃度 99%のアンモニアは常温常圧で気体 と考えられるため、防液堤を考慮せず 1 時間で全量放出するとしてスクリーニング評価 を実施した。
- ※6 堰面積の<mark>届出</mark>情報が得られなかったものについては、防液堤を考慮せず 1 時間で全量 放出するとしてスクリーニング評価を実施した。
- ※7 ガス状の固定源としてスクリーニング評価を行うため放出率(kg/s)を設定
- ※8 発生源から評価点を見た方位
- ※9 巻き込みを生じる代表建屋を「原子炉建屋」とする。

#### 第 5 表 蒸発率等及び大気拡散評価の評価結果 (3/7)

#### (東側接続口①)

			蒸発率等			
	固定源	貯蔵量	薬品濃度	堰面積	放出継続時間	
		$(m^3)$	(wt %)	$(m^2)$	(h)	(kg/s)
敷	溶融炉					
地	アンモニア	1.0	26	8	$8.8 \times 10^{-1}$	$8.2 \times 10^{-2}$
内	タンク					

			相対濃度評価条件								
	固定源	距離 (m)	着目 方位 ※ 2	風速 (m/s)	風向	大気 安定 度	実 放 継 時 (h)	建屋影響	投影面積 (m²)	相対濃度 (s/m³)	
敷地内	アンモニア	95	<mark>N W</mark>	2.0	SE	В	1	考慮する ※2	1000	4.9×10 <sup>-4</sup>	

- ※1 発生源から評価点を見た方位
- ※2 巻き込みを生じる代表建屋を「固体廃棄物作業建屋」とする。

#### 第 5 表 蒸発率等及び大気拡散評価の評価結果 (4/7)

#### (東側接続口②)

	蒸発率等評価条件						
	固定源	貯蔵量	薬品濃度	堰面積	放出継続時間	蒸発率等 (kg/s)	
		$(m^3)$	(wt %)	$(m^2)$	(h)	(Kg/S)	
敷	溶融炉						
地	アンモニア	1.0	26	8	$6.4 \times 10^{-1}$	$1.1 \times 10^{-1}$	
内	タンク						

			相対濃度評価条件							
	固定源	距離 (m)	着目 方位 ※ <sup>2</sup>	風速 (m/s)	風向	大気 安定 度	実 放 継 間 (h)	建屋影響	投影面積 (m²)	相対濃度 (s/m³)
敷地内	溶融炉 アンモニア タンク	85	W N W	4.1	NE	D	1	考慮する ※2	1000	4.1×10 <sup>-4</sup>

- ※1 発生源から評価点を見た方位
- ※2 巻き込みを生じる代表建屋を「固体廃棄物作業建屋」とする。

#### 第 5 表 蒸発率等及び大気拡散評価の評価結果 (5/7)

#### (高所東側接続口)

			蒸発率等	評価条件		蒸発率等
	固定源	貯蔵量	薬品濃度	堰面積	放出継続時間	
		$(m^3)$	(wt %)	$(m^2)$	(h)	(kg/s)
敷	溶融炉					
地	アンモニア	1.0	26	8	$7.4 \times 10^{-1}$	$9.8 \times 10^{-2}$
内	タンク					

					相対濃	度評価组	条件			
	固定源	距離 (m)	着目 方位 ※ 2	風速 (m/s)	風向	大気 安定 度	実 放 継 間 (h)	建屋影響	投影面積 (m²)	相対濃度 (s/m³)
敷地内	アンモニア	230	WSW	4.1	N E	D	1	考慮する ※2	1000	2.3×10 <sup>-4</sup>

- ※1 発生源から評価点を見た方位
- ※2 巻き込みを生じる代表建屋を「固体廃棄物作業建屋」とする。

#### 第 5 表 蒸発率等及び大気拡散評価の評価結果 (6/7)

#### (西側接続口)

			蒸発率等	評価条件		蒸発率等
固定源		貯蔵量	薬品濃度	堰面積	放出継続時間	然 先 学 等 (kg/s)
		$(m^3)$	(wt %)	$(m^2)$	(h)	(Kg/S)
敷	溶融炉					
地	アンモニア	1.0	26	8	$3.7 \times 10^{-0}$	$2.0 \times 10^{-2}$
内	タンク					

				<b>†</b>	目対 濃度	評価条件	牛			
	固定源	距離 (m)	着目 方位 *2	風速 (m/s)	風向	大気 安定 度	実効 放 継 間 (h)	建屋影響	投影 面積 (m²)	相対濃度 (s/m³)
敷地内	溶融炉 アンモニア タンク	150	W	0.7	ESE	D	1	考慮する ※2	1400	1.5×10 <sup>-3</sup>

- ※1 発生源から評価点を見た方位
- ※2 巻き込みを生じる代表建屋を「固体廃棄物作業建屋」とする。

### 第 5 表 蒸発率等及び大気拡散評価の評価結果 (7/7)

#### (高所西側接続口)

			蒸発率等	評価条件		蒸発率等
	固定源	貯蔵量	薬品濃度	堰面積	放出継続時間	
		$(m^3)$	(wt %)	$(m^2)$	(h)	(kg/s)
敷	溶融炉					
地	アンモニア	1.0	26	8	$1.1 \times 10^{0}$	$6.5 \times 10^{-2}$
内	タンク					

					相対濃	度評価多	条件			
固定源		距離 (m)	着目 方位 ※ <sup>2</sup>	風速 (m/s)	風向	大気 安定 度	実 放 継 間 (h)	建屋影響	投影面積 (m²)	相対濃度 (s/m³)
敷地内	溶融炉 アンモニア タンク	280	WSW	2.7	NE	D	1	考慮する ※2	1000	2.8×10 <sup>-4</sup>

<sup>※1</sup> 発生源から評価点を見た方位

<sup>※2</sup> 巻き込みを生じる代表建屋を「固体廃棄物作業建屋」とする。

#### 8. 有毒ガス濃度の評価結果について

固定源が液体状の発生源の場合は,蒸発率と相対濃度を用いて,外気 濃度 (kg/m³) を (4-2-1) 式にて算出する。また, 固定源がガス状 の発生源の場合又は液体状の発生源のうち、全量が 1 時間で放出する としたものについては、放出率と相対濃度を用いて、外気濃度 (kg/m  $^{3}$ ) を (4-2-2) 式にて算出する。 これらの外気濃度  $(kg/m^{3})$  は, 年間毎時刻での外気濃度を小さい方から順に並べ、累積出現頻度 97% に当たる値を用いる。

有毒ガスの外気濃度 (ppm) の評価は (4-1) 式を用いて算出する。 それぞれの評価点における濃度は、外気濃度(ppm)が保守的な値とな るよう、温度25℃として算出する。

$$C_{ppm} = \frac{c}{M} \times 22.4 \times \frac{\tau}{273.15} \times 10^6 \quad \cdots \quad (4-1)$$

$$C = \frac{E_C}{Q} \times \frac{\chi}{Q}$$
 …  $(4-2-1)$  (液体状有毒化学物質の評価)

$$C = q_{cw} \times \frac{\chi}{q}$$
 …  $(4-2-2)$  (ガス状有毒化学物質の評価)

C<sub>ppm</sub> : 外気濃度 (ppm)

C : 外気濃度 (kg/m³)

: 物質のモル質量 (g/mol)

T : 気温(K)

E<sub>C</sub> : 蒸発率<mark>補正</mark> (kg/s)

*q<sub>GW</sub>* : 質量放出率 (kg/s)

 $\frac{\chi}{\alpha}$  :相対濃度 (s/m<sup>3</sup>)

有毒ガス濃度の評価においては、当該の外気濃度 (kg/m³) を小さ い方から順に並べ、累積出現頻度 97%に当たる値を用いて気温 25℃の <mark>時の外気濃度(ppm)</mark>を有毒ガス濃度の評価結果とした。

評価の結果,隣接方位を含めた有毒ガス濃度の合算値が最大となる方位であっても,中央制御室外気取入口及び緊急時対策所外気取入口における有毒ガス防護判断基準値に対する割合の和が 1 より小さいことを確認した。また,重要操作地点の評価点においても,敷地内固定源のアンモニアの有毒ガス濃度が,アンモニアの有毒ガス防護判断基準値を超えないことを確認した。

有毒ガス濃度の評価結果を第 6 表に, 隣接方位を含めた固定源による 有毒ガス影響評価結果のうち, 中央制御室外気取入口における評価結果を第 7 表及び第 55 図に, 緊急時対策所外気取入口における評価結果 を第 8 表及び第 56 図に示す。

## 第6表 固定源による有毒ガス影響評価結果(1/7)

## (中央制御室外気取入口)

		== /=			評価結	果
	固定源	評価点から	蒸発率等	相対濃度	評価点における	防護判断基
	回足协	発生源を	(kg/s)	$(s / m^3)$	有毒ガス濃度※2	準値
		見た方位			(ppm)	との比
敷	溶融炉			,		
地内	アンモニア タンク	ESE	8. $2 \times 10^{-2}$	$3.5 \times 10^{-4}$	4.1×10 <sup>1</sup>	1. $4 \times 10^{-1}$
rı	アンモニア①	SW	6.9×10 <sup>-1</sup> * <sup>2</sup>	1.2×10 <sup>-7</sup>	1.2×10 <sup>-1</sup>	3.9×10 <sup>-4</sup>
		SW	4.9×10 <sup>-1</sup> * 2	1.2×10 <sup>-7</sup>	3.8×10 <sup>-2</sup>	7.7×10 <sup>-4</sup>
	<u>塩酸①-2</u>	SW	9.2×10 <sup>-1</sup> * 2	1.2×10 <sup>-7</sup>	7.3×10 <sup>-2</sup>	1.4×10 <sup>-3</sup>
	アンモニア②	SW	5.6×10 <sup>-2</sup> * 2	1.2×10 <sup>-7</sup>	9.2×10 <sup>-3</sup>	3.1×10 <sup>-5</sup>
	アンモニア③	SSE	8.3×10 <sup>1</sup> * <sup>2</sup>	6.1×10 <sup>-7</sup>	7.2×10 <sup>1</sup>	2.4×10 <sup>-1</sup>
		SSE	1.4×10 <sup>-1</sup>	6.1×10 <sup>-7</sup>	5.6×10 <sup>-2</sup>	1.1×10 <sup>-3</sup>
		SSE	1.6×10 <sup>-1</sup>	6.1×10 <sup>-7</sup>	6.3×10 <sup>-2</sup>	1.3×10 <sup>-3</sup>
	塩酸③-3	SSE	2.9×10 <sup>-2</sup>	6.1×10 <sup>-7</sup>	1.2×10 <sup>-2</sup>	2.4×10 <sup>-4</sup>
	アンモニア④	W	5.0×10 <sup>-3</sup> * <sup>2</sup>	2.9×10 <sup>-5</sup>	2.1×10 <sup>-1</sup>	7.0×10 <sup>-4</sup>
	塩酸④-1	W	1.8 × 10 <sup>-2</sup>	9.6×10 <sup>-6</sup>	1.2×10 <sup>-1</sup>	2.3×10 <sup>-3</sup>
	塩酸④-2	W	1.4×10 <sup>-2</sup>	9.6×10 <sup>-6</sup>	8.9×10 <sup>-2</sup>	1.8×10 <sup>-3</sup>
	硝酸④	W	1.7×10 <sup>-3</sup>	3.4×10 <sup>-5</sup>	2.3×10 <sup>-2</sup>	9.0×10 <sup>-4</sup>
	メタノール④	W	1.2 $\times$ 10 $^{-3}$	5.3×10 <sup>-5</sup>	4.8×10 <sup>-2</sup>	2.4×10 <sup>-4</sup>
	アンモニア⑤	W	3.1×10° *2	2.9×10 <sup>-5</sup>	1.3×10 <sup>2</sup>	4.4×10 <sup>-1</sup>
	アンモニア⑥	NNE	5.0 × 10 <sup>-1</sup> * 2	1.1×10 <sup>-6</sup>	8.0 × 10 <sup>-1</sup>	2.7×10 <sup>-3</sup>
敷	アンモニア⑦	NNE	2.2×10 <sup>-1</sup> * <sup>2</sup>	1.4×10 <sup>-6</sup>	4.6×10 <sup>-1</sup>	1.5×10 <sup>-3</sup>
地外	塩酸 ⑧ - 1	WSW	1.4×10 <sup>-2</sup>	5.6×10 <sup>-6</sup>	5.2×10 <sup>-2</sup>	1.0×10 <sup>-3</sup>
/ /	塩酸 8 - 2	WSW	1.5×10 <sup>-2</sup>	5.6×10 <sup>-6</sup>	5.8 × 10 <sup>-2</sup>	1.2×10 <sup>-3</sup>
	塩酸⑧-3	WSW	2.1×10 <sup>-1</sup> * <sup>2</sup>	5.6×10 <sup>-6</sup>	7.7 $\times$ 10 $^{-1}$	1.5×10 <sup>-2</sup>
	塩酸 8 - 4	WSW	$3.8 \times 10^{-3}$	5.6×10 <sup>-6</sup>	1.4×10 <sup>-2</sup>	$2.9 \times 10^{-4}$
	塩酸⑨-1	WSW	1.1×10 <sup>-1</sup> * 2	9.0×10 <sup>-8</sup>	7.0×10 <sup>-3</sup>	1.4×10 <sup>-4</sup>
	塩酸⑨-2	WSW	3.4×10 <sup>-1</sup> * <sup>2</sup>	9.0×10 <sup>-8</sup>	$2.1 \times 10^{-2}$	4.2×10 <sup>-4</sup>
	硝酸⑩-1	WNW	8.9 $\times$ 10 $^{-3}$	4.9 $\times$ 10 $^{-5}$	1.7 $\times$ 10 $^{-1}$	6.7×10 <sup>-3</sup>
	硝酸⑩-2	WNW	1.5 $\times$ 10 $^{-2}$	4.9 $\times$ 10 $^{-5}$	$2.9 \times 10^{-1}$	1.2×10 <sup>-2</sup>
	メタノール⑪	SSW	$3.5 \times 10^{0}$ * 2	1. $1 \times 10^{-7}$	$2.9 \times 10^{-1}$	1.4×10 <sup>-3</sup>
	メタノール⑫	WSW	3.9 $\times$ 10 $^{-1}$ $\stackrel{\text{*}}{}$ $^2$	9.0×10 <sup>-8</sup>	$2.7 \times 10^{-2}$	1.3×10 <sup>-4</sup>
	ガソリン①	W	6.2×10 <sup>-1</sup> * <sup>2</sup>	$2.9 \times 10^{-4}$	5.7 × 10 <sup>1</sup>	8.2×10 <sup>-2</sup>
	ガソリン⑭	SSW	1.3×10 <sup>-1</sup> * <sup>2</sup>	1.5×10 <sup>-7</sup>	5.8×10 <sup>-3</sup>	8.3×10 <sup>-6</sup>
	ガソリン⑮	NNE	2.9 $ imes$ 10 $^1$	$3.3 \times 10^{-6}$	$2.9 \times 10^{-1}$	4.2×10 <sup>-2</sup>
	ガソリン16	WSW	1.3×10 <sup>-1</sup> * <sup>2</sup>	1.1 $\times$ 10 $^{-7}$	$4.2 \times 10^{-3}$	6.0×10 <sup>-6</sup>
	塩化水素⑰	W	1.8×10 <sup>-3</sup> * <sup>2</sup>	2.8×10 <sup>-5</sup>	5.4×10 <sup>-2</sup>	1.1×10 <sup>-3</sup>
	硫化水素⑰	レンジャン といった という という という という という という という という という しゅう しゅう しゅう しゅう しゅう しゅう しゅう しゅう しゅう しゅ	$1.8 \times 10^{-3} \times 2$	$2.8 \times 10^{-5}$	5.4×10 <sup>-2</sup>	1.1×10 <sup>-2</sup>

<sup>※1</sup> 外気取入口における濃度。25℃ (298.15K), 1 気圧における各有毒化学物質の体積分率。各有毒化学物質のモル質量は別紙8参照 ※2 ガス状の固定源であり放出率 (kg/s) を設定

### 第6表 固定源による有毒ガス影響評価結果(2/7)

## (緊急時対策所外気取入口)

		== /=			評価結	果
	固定源	評価点から	蒸発率等	相対濃度	評価点における	防護判断基
	回足协	発生源を	(kg/s)	$(s / m^3)$	有毒ガス濃度※2	準値
		見た方位			(ppm)	との比
敷	溶融炉			_		
地内	アンモニア タンク	Е	7.7 $\times$ 10 $^{-2}$	$5.1 \times 10^{-5}$	5.7×10°	1.9 × 10 <sup>-2</sup>
rı	アンモニア①	SW	6.9×10 <sup>-1</sup> * <sup>2</sup>	1.2×10 <sup>-7</sup>	1.2×10 <sup>-1</sup>	3.9×10 <sup>-4</sup>
		SW	4.9×10 <sup>-1</sup> * <sup>2</sup>	1.2×10 <sup>-7</sup>	3.8×10 <sup>-2</sup>	7.7×10 <sup>-4</sup>
		SW	9.2×10 <sup>-1</sup> * <sup>2</sup>	1.2×10 <sup>-7</sup>	7.3×10 <sup>-2</sup>	1.4×10 <sup>-3</sup>
	アンモニア②	SW	5.6×10 <sup>-2</sup> * <sup>2</sup>	1.2×10 <sup>-7</sup>	9.2×10 <sup>-3</sup>	3.1×10 <sup>-5</sup>
	アンモニア③	SSE	8.3×10 <sup>1</sup> * <sup>2</sup>	5.6×10 <sup>-7</sup>	6.6×10 <sup>1</sup>	2.2×10 <sup>-1</sup>
	塩酸③-1	SSE	1.4×10 <sup>-1</sup>	5.6×10 <sup>-7</sup>	5.1×10 <sup>-2</sup>	1.0×10 <sup>-3</sup>
	塩酸③-2	SSE	1.6×10 <sup>-1</sup>	5.6×10 <sup>-7</sup>	5.8×10 <sup>-2</sup>	1.2×10 <sup>-3</sup>
	塩酸③-3	SSE	2.9×10 <sup>-2</sup>	5.6×10 <sup>-7</sup>	1.1×10 <sup>-2</sup>	2.2×10 <sup>-4</sup>
	アンモニア④	W	5.0×10 <sup>-3</sup> * <sup>2</sup>	2.9×10 <sup>-5</sup>	2.1×10 <sup>-1</sup>	7.0×10 <sup>-4</sup>
	塩酸④-1	W	1.8 × 10 <sup>-2</sup>	9.6×10 <sup>-6</sup>	1.2×10 <sup>-1</sup>	2.3×10 <sup>-3</sup>
	塩酸④-2	W	1.4×10 <sup>-2</sup>	9.6×10 <sup>-6</sup>	8.9×10 <sup>-2</sup>	1.8×10 <sup>-3</sup>
	硝酸④	W	1.7×10 <sup>-3</sup>	$3.4 \times 10^{-5}$	2.3×10 <sup>-2</sup>	9.0×10 <sup>-4</sup>
	メタノール④	W	1.2 $\times$ 10 $^{-3}$	5.3 $\times$ 10 $^{-5}$	$4.8 \times 10^{-2}$	$2.4 \times 10^{-4}$
	アンモニア⑤	W	3.1×10 <sup>0</sup> * <sup>2</sup>	$2.9 \times 10^{-5}$	1.3×10 <sup>2</sup>	4.4×10 <sup>-1</sup>
	アンモニア⑥	NNE	5.0 × 10 <sup>-1</sup> * <sup>2</sup>	1.1×10 <sup>-6</sup>	8.0×10 <sup>-1</sup>	2.7×10 <sup>-3</sup>
敷	アンモニア⑦	NNE	$2.2 \times 10^{-1} *2$	1. $4 \times 10^{-6}$	$4.6 \times 10^{-1}$	1.5×10 <sup>-3</sup>
地外	塩酸⑧-1	SW	3.9 $\times$ 10 $^{-3}$	3.1 $\times$ 10 $^{-5}$	7.9 $\times$ 10 $^{-2}$	1.6×10 <sup>-3</sup>
71	塩酸®-2	SW	4.3 $\times$ 10 $^{-3}$	3.1 $\times$ 10 $^{-5}$	8.8×10 <sup>-2</sup>	1.8×10 <sup>-3</sup>
	塩酸⑧-3	SW	2.1×10 <sup>-1</sup> * <sup>2</sup>	$2.7 \times 10^{-5}$	3.8 $\times$ 10 $^{0}$	7.5×10 <sup>-2</sup>
	塩酸®-4	SW	1.1 $\times$ 10 $^{-3}$	3.1 $\times$ 10 $^{-5}$	$2.2 \times 10^{-2}$	4.4×10 <sup>-4</sup>
	塩酸⑨-1	WSW	1.1×10 <sup>-1</sup> * <sup>2</sup>	9.0×10 <sup>-8</sup>	7.0 $\times$ 10 $^{-3}$	1.4×10 <sup>-4</sup>
	塩酸⑨-2	WSW	3.4 $\times$ 10 $^{-1}$ $\stackrel{*}{*}$ $^{2}$	9.0×10 <sup>-8</sup>	$2.1 \times 10^{-2}$	4.2×10 <sup>-4</sup>
	硝酸⑩−1	WNW	8.9 $\times$ 10 $^{-3}$	4.9 $\times$ 10 $^{-5}$	1.7 $\times$ 10 $^{-1}$	6.7×10 <sup>-3</sup>
	硝酸⑩-2	WNW	1.5 $\times$ 10 $^{-2}$	4.9 $\times$ 10 $^{-5}$	$2.9 \times 10^{-1}$	1.2 $\times$ 10 $^{-2}$
	メタノール⑪	SSW	$3.5 \times 10^{0}$ * $^{2}$	1.1×10 <sup>-7</sup>	$2.9 \times 10^{-1}$	1.4×10 <sup>-3</sup>
	メタノール⑫	WSW	3.9 $\times$ 10 $^{-1}$ $\stackrel{\text{*}}{*}$ $^2$	9.0×10 <sup>-8</sup>	$2.7 \times 10^{-2}$	1.3×10 <sup>-4</sup>
	ガソリン①	W	6.2×10 <sup>-1</sup> * <sup>2</sup>	4.5×10 <sup>-4</sup>	8.7×10 <sup>1</sup>	1. $2 \times 10^{-1}$
	ガソリン⑭	SSW	1.3×10 <sup>-1</sup> * <sup>2</sup>	1.5×10 <sup>-7</sup>	5.8×10 <sup>-3</sup>	8.3×10 <sup>-6</sup>
	ガソリン⑮	NNE	2.9 $ imes$ 10 $^1$	$3.3 \times 10^{-6}$	$2.9 \times 10^{-1}$	4.2×10 <sup>-2</sup>
	ガソリン16	WSW	1.3×10 <sup>-1</sup> * <sup>2</sup>	1.1 $\times$ 10 $^{-7}$	$4.2 \times 10^{-3}$	6.0×10 <sup>-6</sup>
	塩化水素⑰	W	1.8×10 <sup>-3</sup> * <sup>2</sup>	2.8×10 <sup>-5</sup>	5.4×10 <sup>-2</sup>	1.1×10 <sup>-3</sup>
	硫化水素⑰	レゼける連角	1.8×10 <sup>-3</sup> * <sup>2</sup>	2.8 × 10 <sup>-5</sup>	5.4×10 <sup>-2</sup>	1.1×10 <sup>-2</sup>

<sup>※1</sup> 外気取入口における濃度。25℃ (298.15K), 1 気圧における各有毒化学物質の体積分率。各有毒化学物質のモル質量は別紙8参照 ※2 ガス状の固定源であり放出率 (kg/s) を設定

#### 第6表 固定源による有毒ガス影響評価結果(3/7)

### (東側接続口①)

		固定源 着目方位**		相対濃度 (s/m³)	評価結果			
	固定源		蒸発率 (kg/s)		評価点における 有毒ガス濃度 <sup>※2</sup> (ppm)	防護判断 基準値 との比	評価	
敷地内	溶融炉 アンモニア タンク	N W	8.2×10 <sup>-2</sup>	4.9×10 <sup>-4</sup>	5.8×10 <sup>1</sup>	1.9×10 <sup>-1</sup>	影響なし	

- ※1 発生源から評価点を見た方位
- ※2 外気取入口における濃度。25℃ (298.15K), 1 気圧におけるアンモニア (モル質量 17.0g/mol) の体積分率

### 第6表 固定源による有毒ガス影響評価結果 (4/7)

#### (東側接続口②)

					評	価結果	
	固定源	着目方位**	蒸発率 (kg/s)	相対 濃 度 ( s / m <sup>3</sup> )	評価点における 有毒ガス濃度 <sup>※2</sup> (ppm)	防護判断 基準値 との比	評価
敷地内	溶融炉 アンモニア タンク	WNW	1.1×10 <sup>-1</sup>	4.1×10 <sup>-4</sup>	6.6 $\times$ 10 $^{1}$	2.2×10 <sup>-1</sup>	影響なし

- ※1 発生源から評価点を見た方位
- ※2 外気取入口における濃度。25℃ (298.15K), 1 気圧におけるアンモニア (モル質量 17.0g/mol) の体積分率

#### 第6表 固定源による有毒ガス影響評価結果(5/7)

### (高所東側接続口)

					評1	価結果	
	固定源	着目方位※	蒸発率 (kg/s)	相対濃度 (s/m³)	評価点における 有毒ガス濃度 <sup>※2</sup> (ppm)	防護判断 基準値 との比	評価
敷地内	溶融炉 アンモニア タンク	WSW	9.8×10 <sup>-2</sup>	2.3×10 <sup>-4</sup>	$3.2 \times 10^{1}$	1.1×10 <sup>-1</sup>	影響なし

- ※1 発生源から評価点を見た方位
- ※2 外気取入口における濃度。25℃ (298.15K), 1 気圧におけるアンモニア (モル質量 17.0g/mol) の体積分率

### 第6表 固定源による有毒ガス影響評価結果 (6/7)

### (西側接続口)

					評句	<b></b> 插結果	
	固定源	着目方位**	蒸発率 (kg/s)	相対濃度 (s/m³)	評価点における 有毒ガス濃度 <sup>※2</sup> (ppm)	防護判断 基準値 との比	評価
敷地内	溶融炉 アンモニア タンク	W	2.0×10 <sup>-2</sup>	1.5×10 <sup>-3</sup>	4.1×10 <sup>1</sup>	1.4×10 <sup>-1</sup>	影響なし

- ※1 発生源から評価点を見た方位
- ※2 外気取入口における濃度。25℃ (298.15K), 1 気圧におけるアンモニア (モル質量 17.0g/mol) の体積分率

### 第6表 固定源による有毒ガス影響評価結果 (7/7)

## (高所西側接続口)

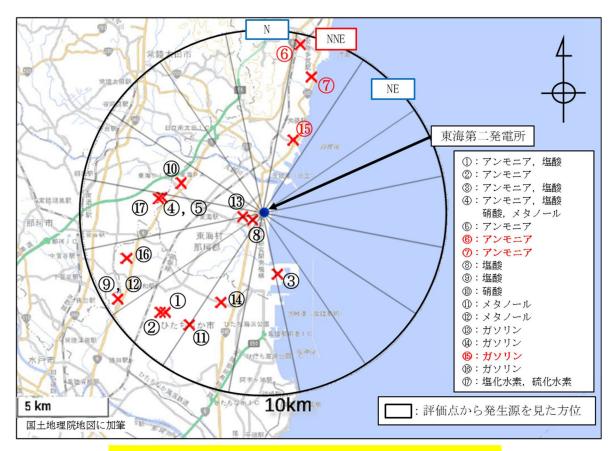
					評価結果		
	固定源	着目方位**	蒸発率 (kg/s)	相対濃度 (s/m³)	評価点における 有毒ガス濃度 <sup>**</sup> <sup>2</sup> (ppm)	防護判断 基準値 との比	評価
敷地内	溶融炉 アンモニア タンク	WSW	6.5×10 <sup>-2</sup>	2.8×10 <sup>-4</sup>	2.7×10 <sup>1</sup>	8.9×10 <sup>-2</sup>	影響なし

- ※1 発生源から評価点を見た方位
- ※2 外気取入口における濃度。25℃ (298.15K), 1 気圧におけるアンモニア (モル質量 17.0g/mol) の体積分率

## 第7表 隣接方位を含めた固定源による有毒ガス影響評価結果 (1/8) (評価点:中央制御室外気取入口 着目方位:NNE)

評価点	評価点から 固定源を見た方位	固定源	当該方位における 防護判断基準値との比 ※1		隣接方位を含めた 防護判断基準値との 比の合計** <sup>2</sup>	評価
	N	_	_			
		アンモニア⑥	2.7×10 <sup>-3</sup>	4.6×10 <sup>-2</sup>	4.7×10 <sup>-2</sup>	影響なし
中央	NNE	アンモニア⑦	1.5×10 <sup>-3</sup>			
制御室		ガソリン⑮	4.2×10 <sup>-2</sup>			
	NE	_	<del>-</del>			

- ※1 固定源がない方位に"-"を記載
- ※2 有効数字2桁に切り上げた値を記載

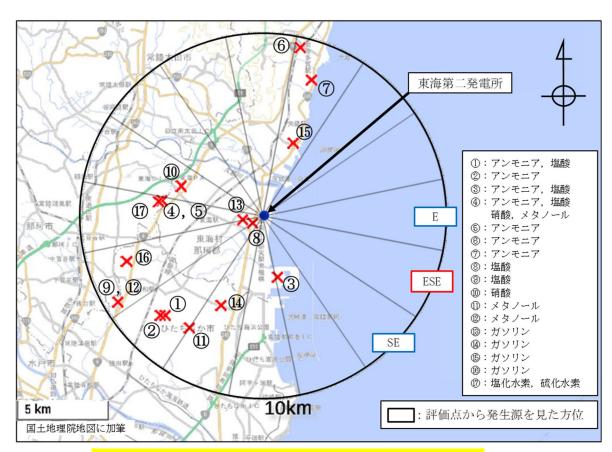


第 55 図 評価点から発生源を見た方位(1/8)

## 第7表 隣接方位を含めた固定源による有毒ガス影響評価結果 (2/8) (評価点:中央制御室外気取入口 着目方位:ESE)

評価点	評価点から 固定源を見た方位	固定源	当該方位における 防護判断基準値との比 ※1	隣接方位を含めた 防護判断基準値との 比の合計 <sup>※2</sup>	評価
	Е	_	_		
中央制御室	ESE	アンモニア (敷地内)	1.4×10 <sup>-1</sup>	1.4×10 <sup>-1</sup>	影響なし
	SE	_	_		

- ※1 固定源がない方位に"-"を記載
- ※2 有効数字 2 桁に切り上げた値を記載

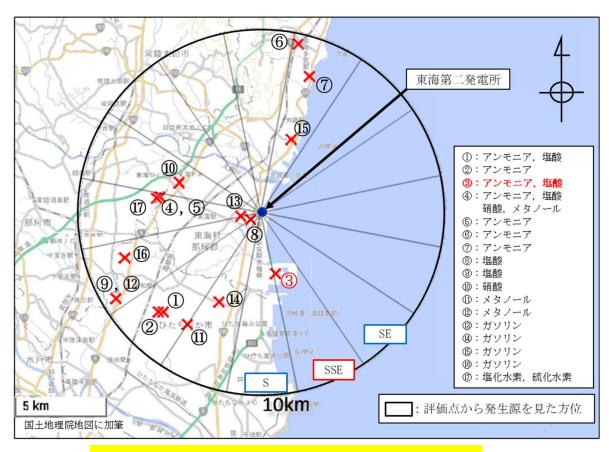


第 55 図 評価点から発生源を見た方位 (2/8)

## 第7表 隣接方位を含めた固定源による有毒ガス影響評価結果 (3/8) (評価点:中央制御室外気取入口 着目方位:SSE)

評価点	評価点から 固定源を見た方位	固定源:	当該方位における 防護判断基準値との比 ※1		隣接方位を含めた 防護判断基準値との 比の合計 <sup>※2</sup>	評価
	SE	_	_			
	SSE	アンモニア③	2.4×10 <sup>-1</sup>	2.4×10 <sup>-1</sup>	2.5×10 <sup>-1</sup>	影響なし
中央		塩酸③-1	1.1×10 <sup>-3</sup>			
制御室		塩酸③-2	1.3×10 <sup>-3</sup>			
		塩酸③-3	2.4×10 <sup>-4</sup>			
	S	_	-	_		

- ※1 固定源がない方位に"-"を記載
- ※2 有効数字 2 桁に切り上げた値を記載

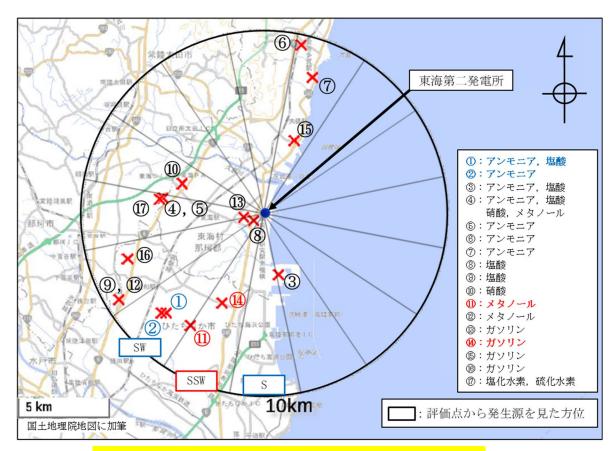


第 55 図 評価点から発生源を見た方位 (3/8)

### 第7表 隣接方位を含めた固定源による有毒ガス影響評価結果 (4/8) (評価点:中央制御室外気取入口 着目方位:SSW)

評価点	評価点から 固定源を見た方位	固定源	当該方位における 防護判断基準値との比 **1		隣接方位を含めた 防護判断基準値との 比の合計** <sup>2</sup>	評価
	S	_	_	_	4.1×10 <sup>-3</sup>	
	SSW	メタノール⑪	1.4×10 <sup>-3</sup>	1.5×10 <sup>-3</sup>		
		ガソリン(4)	8.3×10 <sup>-6</sup>			影響なし
中央		アンモニア①	3.9 × 10 <sup>-4</sup>	2.6×10 <sup>-3</sup>		
制御室	0.17	塩酸①-1	7.7×10 <sup>-4</sup>			
	SW	塩酸①-2	1.4×10 <sup>-3</sup>			
		アンモニア②	3.1×10 <sup>-5</sup>			

- ※1 固定源がない方位に"-"を記載
- ※2 有効数字 2 桁に切り上げた値を記載



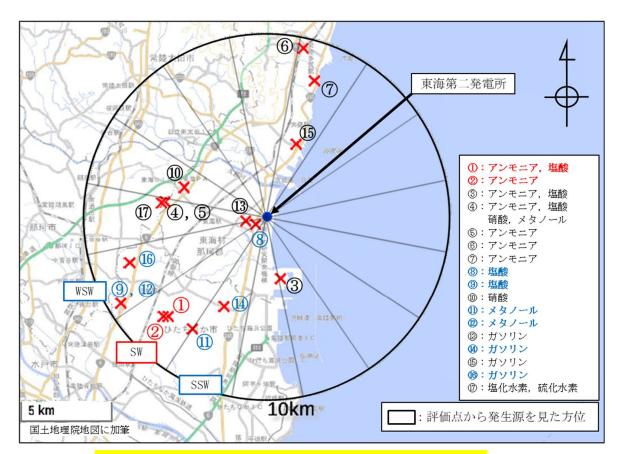
第 55 図 評価点から発生源を見た方位 (4/8)

### 第7表 隣接方位を含めた固定源による有毒ガス影響評価結果(5/8)

(評価点:中央制御室外気取入口 着目方位:SW)

評価点	評価点から 固定源を見た方位	固定源	当該方位 防護判断基 *	準値との比	隣接方位を含めた 防護判断基準値との 比の合計** <sup>2</sup>	評価
	SSW	メタノール⑪	1.4×10 <sup>-3</sup>	1.5×10 <sup>-3</sup>		影響なし
		ガソリン⑭	8.3×10 <sup>-6</sup>			
		アンモニア①	3.9 × 10 <sup>- 4</sup>			
	SW	塩酸①-1	7.7×10 <sup>-4</sup>	2.6×10 <sup>-3</sup>	2.3×10 <sup>-2</sup>	
		塩酸①-2	1.4×10 <sup>-3</sup>			
		アンモニア②	3.1×10 <sup>-5</sup>			
中央		塩酸⑧-1	1.0×10 <sup>-3</sup>			
制御室		塩酸⑧-2	1.2×10 <sup>-3</sup>			
		塩酸⑧-3	1.5×10 <sup>-2</sup>			
	WOW	塩酸⑧-4	2.9 × 10 <sup>-4</sup>	1 0 1 1 0 - 2		
	WSW	塩酸⑨-1	1.4×10 <sup>-4</sup>	1.9×10 <sup>-2</sup>		
		塩酸⑨-2	4.2×10 <sup>-4</sup>			
		メタノール ⑫	1.3×10 <sup>-4</sup>			
		ガソリン⑮	6.0 × 10 <sup>-6</sup>			

- ※1 固定源がない方位に"-"を記載
- ※2 有効数字 2 桁に切り上げた値を記載



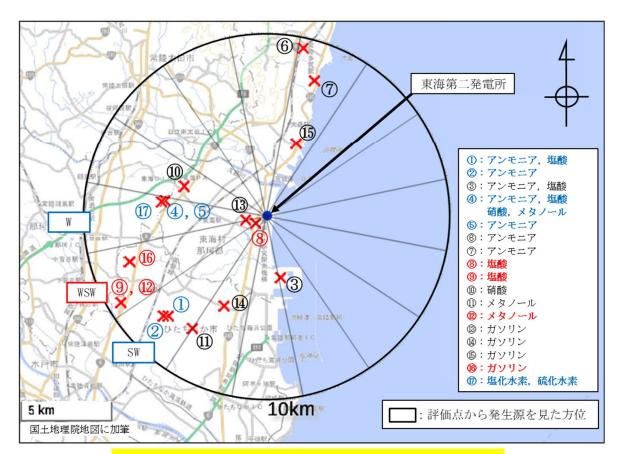
第 55 図 評価点から発生源を見た方位(5/8)

## 第7表 隣接方位を含めた固定源による有毒ガス影響評価結果 (6/8) (評価点:中央制御室外気取入口 着目方位:WSW)

	, , , , , , ,		当該方位		隣接方位を含めた	
評価点	評価点から	固定源	防護判断基準値との比		防護判断基準値との	評価
計៕点	固定源を見た方位	回 足 你				計加
					比の合計※2	
		アンモニア①	3.9×10 <sup>-4</sup>			
	SW	塩酸①-1	7.7 $\times$ 10 $^{-4}$	2.6×10 <sup>-3</sup>		
	S W	塩酸①-2	1.4×10 <sup>-3</sup>	2.0 \ 10		
		アンモニア②	3.1×10 <sup>-5</sup>			
		塩酸⑧-1	1.0×10 <sup>-3</sup>			
		塩酸⑧-2	1.2×10 <sup>-3</sup>	1.9×10 <sup>-2</sup>		影響なし
	WSW	塩酸⑧-3	1.5 × 10 <sup>-2</sup>			
		塩酸⑧-4	2.9 × 10 <sup>-4</sup>			
		塩酸⑨-1	1.4×10 <sup>-4</sup>			
		塩酸⑨-2	4.2×10 <sup>-4</sup>			
中央		メタノール ⑫	1.3×10 <sup>-4</sup>		5.6×10 <sup>-1</sup>	
制御室		ガソリン⑯	6.0×10 <sup>-6</sup>			
		アンモニア④	7.0 × 10 <sup>-4</sup>			
		塩酸④-1	2.3×10 <sup>-3</sup>			
		塩酸④-2	1.8 × 10 <sup>-3</sup>			
		硝酸④	9.0 × 10 <sup>- 4</sup>			
	W	メタノール ④	2.4×10 <sup>-4</sup>	5.4×10 <sup>-1</sup>		
		アンモニア⑤	4.4×10 <sup>-1</sup>			
		ガソリン⑬	8.2×10 <sup>-2</sup>			
		塩化水素⑰	1.1×10 <sup>-3</sup>			
		硫化水素⑰	1.1×10 <sup>-2</sup>			

<sup>※1</sup> 固定源がない方位に"-"を記載

<sup>※2</sup> 有効数字 2 桁に切り上げた値を記載



第 55 図 評価点から発生源を見た方位(6/8)

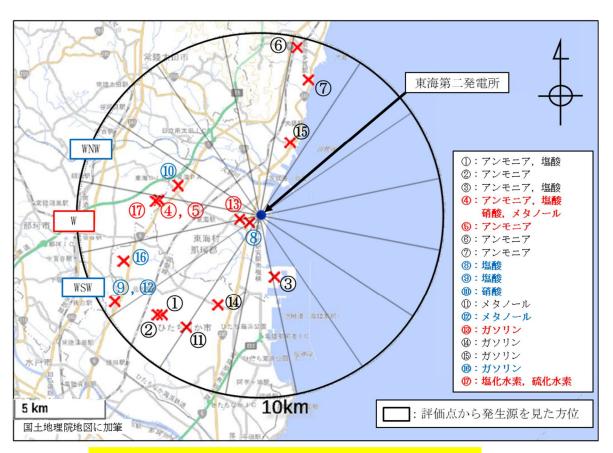
# 第7表 隣接方位を含めた固定源による有毒ガス影響評価結果(7/8)

(評価点:中央制御室外気取入口 着目方位:W)

		_				
	評価点から		当該方位	における	隣接方位を含めた	
評価点	固定源を見た方位	固定源	防護判断基	準値との比	防護判断基準値との	評価
	固た体と先に方面		*	1	比の合計※2	
		塩酸⑧-1	1.0×10 <sup>-3</sup>			
		塩酸⑧-2	1.2×10 <sup>-3</sup>			
		塩酸⑧-3	1.5×10 <sup>-2</sup>	1.9×10 <sup>-2</sup>		
	WOW	塩酸⑧-4	2.9 × 10 <sup>-4</sup>			
	WSW	塩酸⑨-1	1.4×10 <sup>-4</sup>			影響なし
		塩酸⑨-2	4.2×10 <sup>-4</sup>		5.8×10 <sup>-1</sup>	
		メタノール ⑫	1.3×10 <sup>-4</sup>			
		ガソリン⑯	6.0 × 10 <sup>-6</sup>			
-tt-		アンモニア④	7.0 × 10 <sup>-4</sup>			
中央		塩酸④-1	2.3×10 <sup>-3</sup>			
制御室		塩酸④-2	1.8 × 10 <sup>-3</sup>			
		硝酸④	9.0 × 10 <sup>-4</sup>			
	W	メタノール ④	2.4×10 <sup>-4</sup>	5.4×10 <sup>-1</sup>		
		アンモニア⑤	4.4×10 <sup>-1</sup>			
		ガソリン⑬	8.2×10 <sup>-2</sup>			
		塩化水素⑰	1.1×10 <sup>-3</sup>			
		硫化水素⑰	1.1×10 <sup>-2</sup>		-	
		硝酸⑩−1	6.7×10 <sup>-3</sup>	1.8×10 <sup>-2</sup>		
	WNW	硝酸⑩−2	1.2 × 10 <sup>-2</sup>			

<sup>※1</sup> 固定源がない方位に"-"を記載

<sup>※2</sup> 有効数字 2 桁に切り上げた値を記載

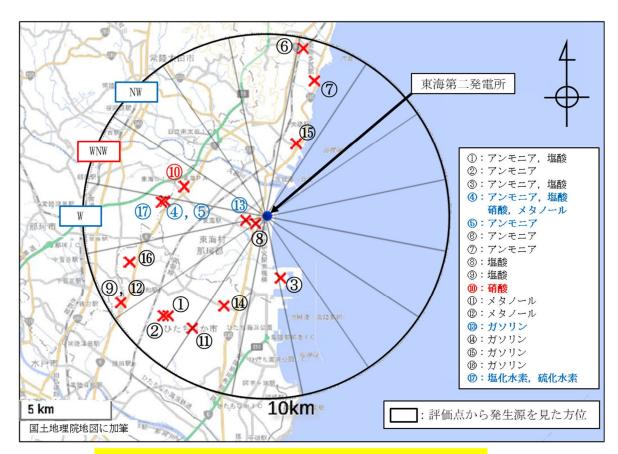


第 55 図 評価点から発生源を見た方位 (7/8)

## 第7表 隣接方位を含めた固定源による有毒ガス影響評価結果 (8/8) (評価点:中央制御室外気取入口 着目方位:WNW)

評価点	評価点から 固定源を見た方位	固定源	当該方位における 防護判断基準値との比 *1		隣接方位を含めた 防護判断基準値との 比の合計*2	評価
中央制御室	W N W	アンモニア④ 塩酸④-1 塩酸④-2 硝酸④ メタノール④ アンモニア⑤ ガソリン⑬ 塩化水素⑰ 硫化水素⑰ 硝酸⑩-1 硝酸⑩-2	$7.0 \times 10^{-4}$ $2.3 \times 10^{-3}$ $1.8 \times 10^{-3}$ $9.0 \times 10^{-4}$ $2.4 \times 10^{-4}$ $4.4 \times 10^{-1}$ $8.2 \times 10^{-2}$ $1.1 \times 10^{-3}$ $1.1 \times 10^{-2}$ $6.7 \times 10^{-3}$ $1.2 \times 10^{-2}$	5. 4×10 <sup>-1</sup>	5.6×10 <sup>-1</sup>	影響なし

- ※1 固定源がない方位に"-"を記載
- ※2 有効数字2桁に切り上げた値を記載

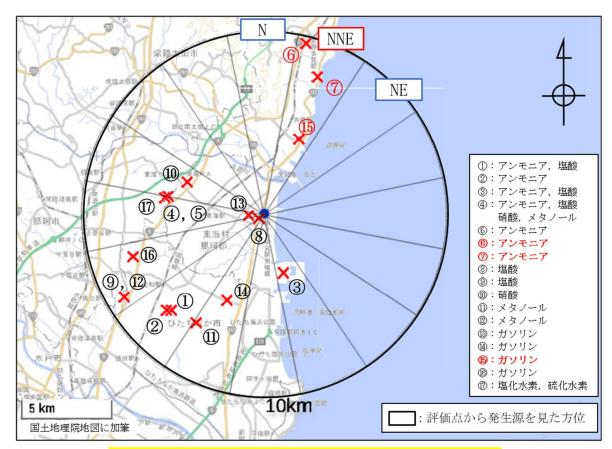


第 55 図 評価点から発生源を見た方位 (8/8)

## 第8表 隣接方位を含めた固定源による有毒ガス影響評価結果 (1/8) (評価点:緊急時対策所外気取入口 着目方位:NNE)

評価点	評価点から 固定源を見た方位	固定源	当該方位における 防護判断基準値との比 ※1		隣接方位を含めた 防護判断基準値との 比の合計** <sup>2</sup>	評価
	N	_	_			
F7 6 14	NNE	アンモニア⑥	2.7×10 <sup>-3</sup>	4.6×10 <sup>-2</sup>	4.7×10 <sup>-2</sup>	影響なし
緊急時		アンモニア⑦	1.5×10 <sup>-3</sup>			
対策所		ガソリン⑮	4.2×10 <sup>-2</sup>			
	NΕ	_	_			

- ※1 固定源がない方位に"-"を記載
- ※2 有効数字2桁に切り上げた値を記載

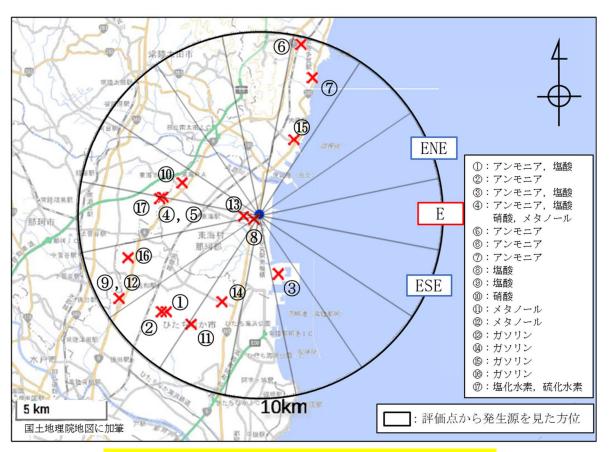


第 56 図 評価点から発生源を見た方位(1/8)

## 第8表 隣接方位を含めた固定源による有毒ガス影響評価結果 (2/8) (評価点:緊急時対策所外気取入口 着目方位:E)

評価点	評価点から 固定源を見た方位	固定源	当該方位における 防護判断基準値との比 ※1	隣接方位を含めた 防護判断基準値との 比の合計** <sup>2</sup>	評価
	ENE	_	_		
緊急時対策所	E	アンモニア (敷地内)	1.9×10 <sup>-2</sup>	1.9×10 <sup>-2</sup>	影響なし
	ESE	_	_		

- ※1 固定源がない方位に"-"を記載
- ※2 有効数字 2 桁に切り上げた値を記載

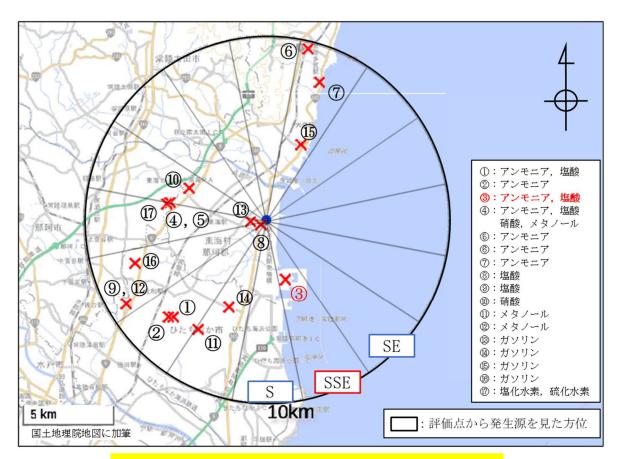


第 56 図 評価点から発生源を見た方位 (2/8)

### 第8表 隣接方位を含めた固定源による有毒ガス影響評価結果 (3/8) (評価点:緊急時対策所外気取入口 着目方位:SSE)

評価点	評価点から 固定源を見た方位	固定源	当該方位における 防護判断基準値との比 ※1		隣接方位を含めた 防護判断基準値との 比の合計*2	評価
	SE	_	_			
		アンモニア③	2.2×10 <sup>-1</sup>	2.2×10 <sup>-1</sup>	2.3×10 <sup>-1</sup>	影響なし
緊急時		塩酸③-1	1.0×10 <sup>-3</sup>			
対策所	SSE	塩酸③-2	1.2×10 <sup>-3</sup>			
		塩酸③-3	2.2×10 <sup>-4</sup>			
	S	_	_	_		

- ※1 固定源がない方位に"-"を記載
- ※2 有効数字 2 桁に切り上げた値を記載

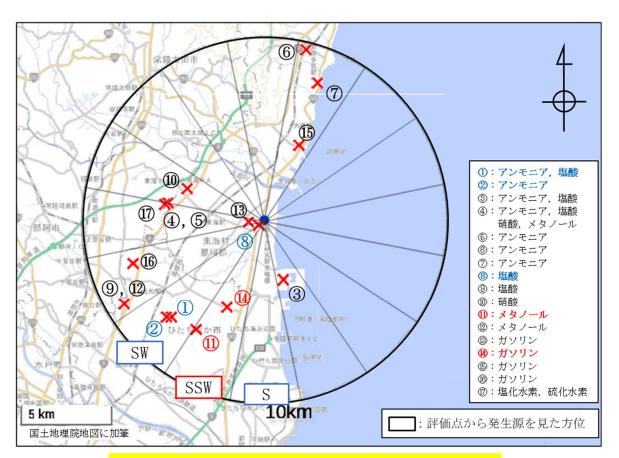


第 56 図 評価点から発生源を見た方位 (3/8)

## 第8表 隣接方位を含めた固定源による有毒ガス影響評価結果 (4/8) (評価点:緊急時対策所外気取入口 着目方位:SSW)

評価点	評価点から 固定源を見た方位	固定源	当該方位における 防護判断基準値との比 **1		隣接方位を含めた 防護判断基準値との 比の合計*2	評価
	S	_	_	_		
		メタノール⑪	1.4×10 <sup>-3</sup>			
	SSW	ガソリン⑭	8.3×10 <sup>-6</sup>	1.5×10 <sup>-3</sup>		
	SW	アンモニア①	3.9×10 <sup>-4</sup>	8.2×10 <sup>-2</sup>	8.4×10 <sup>-2</sup>	影響なし
Fig A n+		塩酸①-1	7.7×10 <sup>-4</sup>			
緊急時		塩酸①-2	1.4×10 <sup>-3</sup>			
対策所		アンモニア②	3.1×10 <sup>-5</sup>			
		塩酸⑧-1	1.6×10 <sup>-3</sup>			
		塩酸⑧-2	1.8×10 <sup>-3</sup>			
		塩酸⑧-3	7.5×10 <sup>-2</sup>			
		塩酸8-4	4.4×10 <sup>-4</sup>			

- ※1 固定源がない方位に"-"を記載
- ※2 有効数字 2 桁に切り上げた値を記載

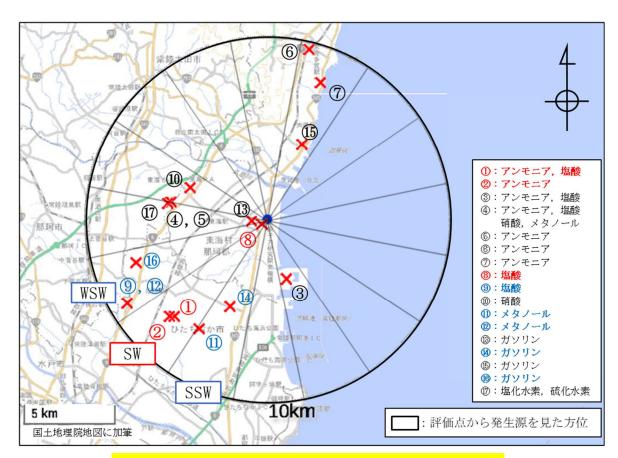


第 56 図 評価点から発生源を見た方位(4/8)

#### 第8表 隣接方位を含めた固定源による有毒ガス影響評価結果 (5/8) (評価点:緊急時対策所外気取入口 着目方位:SW)

		<u>· · ›/· ›// ›/ ›/ ›/ · · · · · · · · · ·</u>		• • •	<u>.</u>	
	評価点から		当該方位	における	隣接方位を含めた	
評価点	田夕酒か目を土は	固定源	防護判断基	準値との比	防護判断基準値との	評価
	固定源を見た方位		*	1	比の合計※2	
		メタノール ⑪	1.4×10 <sup>-3</sup>			
	SSW	ガソリン(4)	8.3×10 <sup>-6</sup>	1.5×10 <sup>-3</sup>		
		アンモニア①	3.9 × 10 <sup>-4</sup>		8.4×10 <sup>-2</sup> 影響	
	SW	塩酸①-1	7.7×10 <sup>-4</sup>			影響なし
		塩酸①-2	1.4×10 <sup>-3</sup>	8.2×10 <sup>-2</sup>		
		アンモニア②	3.1×10 <sup>-5</sup>			
緊急時		塩酸⑧-1	1.6×10 <sup>-3</sup>			
対策所		塩酸⑧-2	1.8 × 10 <sup>-3</sup>			
		塩酸⑧-3	7.5 × 10 <sup>-2</sup>			
		塩酸⑧-4	4.4×10 <sup>-4</sup>			
		塩酸⑨-1	1.4×10 <sup>-4</sup>			
	WOW	塩酸⑨-2	4.2 × 10 <sup>-4</sup>	7 0 2 10 = 4		
	WSW	メタノール ⑫	1.3×10 <sup>-4</sup>	7.0×10 <sup>-4</sup>		
		ガソリン⑯	6.0 × 10 <sup>-6</sup>			

- ※1 固定源がない方位に"-"を記載
- ※2 有効数字 2 桁に切り上げた値を記載



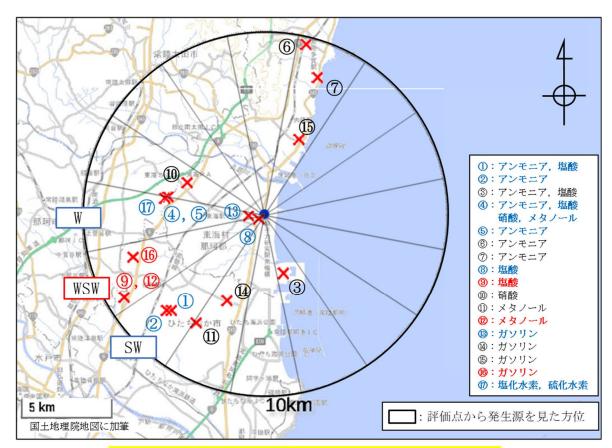
第 56 図 評価点から発生源を見た方位(5/8)

# 第8表 隣接方位を含めた固定源による有毒ガス影響評価結果 (6/8) (評価点:緊急時対策所外気取入口 着目方位:WSW)

	評価点から		当該方位		隣接方位を含めた	
評価点		固定源	定源   防護判断基準値との比		防護判断基準値との	評価
	固定源を見た方位		*	1	比の合計**2	
		アンモニア①	3.9 × 10 <sup>-4</sup>			
		塩酸①-1	7.7×10 <sup>-4</sup>			
		塩酸①-2	1.4×10 <sup>-3</sup>			
	G.W.	アンモニア②	3.1×10 <sup>-5</sup>	0 0 0 1 0 - 2		
	SW	塩酸⑧-1	1.6×10 <sup>-3</sup>	8.2×10 <sup>-2</sup>		影響なし
		塩酸⑧-2	1.8×10 <sup>-3</sup>		6.7×10 <sup>-1</sup>	
		塩酸⑧-3	7.5×10 <sup>-2</sup>			
		塩酸⑧-4	4.4×10 <sup>-4</sup>			
	WSW	塩酸⑨-1	1.4×10 <sup>-4</sup>			
Fig. A. n+		塩酸⑨-2	4.2×10 <sup>-4</sup>	7.0×10 <sup>-4</sup>		
緊急時		メタノール ⑫	1.3×10 <sup>-4</sup>			
対策所		ガソリン⑯	6.0×10 <sup>-6</sup>			
		アンモニア④	7.0×10 <sup>-4</sup>			
		塩酸④-1	2.3×10 <sup>-3</sup>			
		塩酸④-2	1.8×10 <sup>-3</sup>			
		硝酸④	9.0 × 10 <sup>-4</sup>			
	W	メタノール ④	2.4×10 <sup>-4</sup>	5.8×10 <sup>-1</sup>		
		アンモニア⑤	4.4×10 <sup>-1</sup>			
		ガソリン⑬	1.2×10 <sup>-1</sup>			
		塩化水素⑰	1.1×10 <sup>-3</sup>			
		硫化水素⑰	1.1×10 <sup>-2</sup>			

<sup>※1</sup> 固定源がない方位に"ー"を記載

<sup>※2</sup> 有効数字 2 桁に切り上げた値を記載

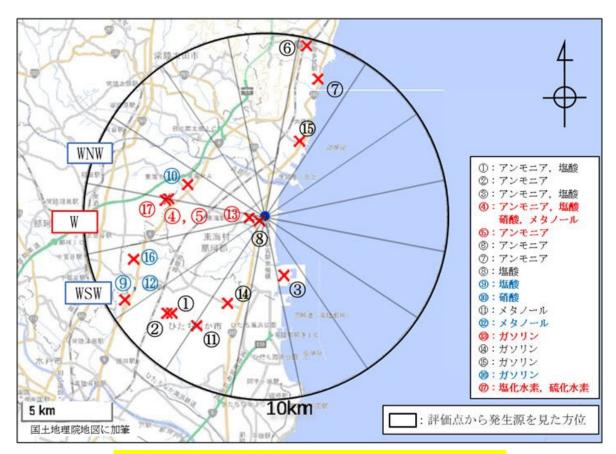


第 56 図 評価点から発生源を見た方位(6/8)

#### 第8表 隣接方位を含めた固定源による有毒ガス影響評価結果 (7/8) (評価点:緊急時対策所外気取入口 着目方位:W)

	宝が 年 よこと		当該方位	における	隣接方位を含めた	
評価点	評価点から	固定源	防護判断基準値との比		防護判断基準値との	評価
	固定源を見た方位		*	1	比の合計**2	
		塩酸⑨-1	1.4×10 <sup>-4</sup>			影響なし
		塩酸⑨-2	4.2×10 <sup>-4</sup>	,		
	WSW	メタノール ⑫	1.3×10 <sup>-4</sup>	7.0×10 <sup>-4</sup>	6.0×10 <sup>-1</sup>	
		ガソリン⑯	6.0 × 10 <sup>- 6</sup>			
	W	アンモニア④	7.0×10 <sup>-4</sup>			
		塩酸④-1	2.3×10 <sup>-3</sup>			
		塩酸④-2	1.8×10 <sup>-3</sup>			
緊急時		硝酸④	9.0×10 <sup>-4</sup>			
対策所		メタノール④	2.4×10 <sup>-4</sup>	5.8×10 <sup>-1</sup>		
		アンモニア⑤	4.4×10 <sup>-1</sup>			
		ガソリン⑬	1.2×10 <sup>-1</sup>			
		塩化水素⑰	1.1×10 <sup>-3</sup>			
		硫化水素⑰	1.1×10 <sup>-2</sup>			
	W.V.W.	硝酸⑩-1	6.7×10 <sup>-3</sup>	1 0 1 1 0 = 9		
	WNW	硝酸⑩−2	1.2×10 <sup>-2</sup>	1.8 × 10 <sup>-2</sup>		

- ※1 固定源がない方位に"-"を記載
- ※2 有効数字 2 桁に切り上げた値を記載

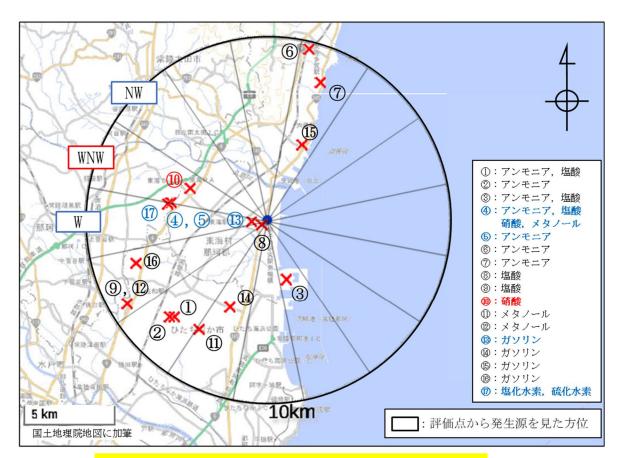


第 56 図 評価点から発生源を見た方位(7/8)

## 第8表 隣接方位を含めた固定源による有毒ガス影響評価結果 (8/8) (評価点:緊急時対策所外気取入口 着目方位:WNW)

評価点	評価点から 固定源を見た方位	固定源	当該方位における 防護判断基準値との比 ※1		隣接方位を含めた 防護判断基準値との 比の合計** <sup>2</sup>	評価
緊急時対策所	W N W	アンモニア④ 塩酸④-1 塩酸④-2 硝酸④ メタノール④ アンモニア⑤ ガソリン⑬ 塩化水素⑰ 硫化水素⑰ 硝酸⑩-1 硝酸⑩-2	$7.0 \times 10^{-4}$ $2.3 \times 10^{-3}$ $1.8 \times 10^{-3}$ $9.0 \times 10^{-4}$ $2.4 \times 10^{-4}$ $4.4 \times 10^{-1}$ $1.2 \times 10^{-1}$ $1.1 \times 10^{-3}$ $1.1 \times 10^{-2}$ $6.7 \times 10^{-3}$ $1.2 \times 10^{-2}$	5.8×10 <sup>-1</sup> 1.8×10 <sup>-2</sup>	6.0×10 <sup>-1</sup>	影響なし

- ※1 固定源がない方位に"-"を記載
- ※2 有効数字2桁に切り上げた値を記載



第 56 図 評価点から発生源を見た方位 (8/8)

液体状の固定源として評価するガソリンの評価方法について

東海第二発電所の敷地外固定源として抽出されたガソリン4件のうち、3件については堰面積の情報が得られなかったため、防液提を考慮せず全量が1時間で放出するものとして評価を実施しているが、堰面積の情報が得られた1件については堰を考慮し、液体状の固定源として評価を実施しているため、その評価方法について整理した。

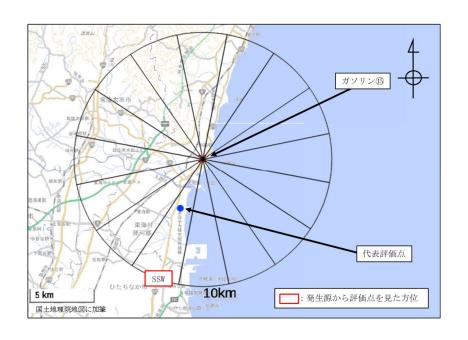
#### 1. 液体状の固定源として評価を実施するガソリンについて

東海第二発電所の敷地外固定源のうち、液体状の固定源として扱う ガソリンについて第1表及び第1図に示す。

事業所	合計貯蔵量	薬品濃度 (wt%)		堰面積 (m²)	
尹未川		届出情報	評価条件	届出情報	評価条件
(15)	910000 (L)	_		1688.17	1689*
10	2625000 (L)			1000.17	1009

第1表 液体状の固定源として扱うガソリン

※ 小数第一位を切り上げた値



第1図 ガソリン⑮から評価点を見た方位

別紙 15-83

2. ガソリンを液体状の発生源として評価することの妥当性についてガソリンは揮発性の物質であるため、貯蔵タンク等から漏えいした場合、堰全体に広がりつつ気化していくと考えられる。ガソリンを液体状の発生源として評価する場合、ガソリンは漏えいした後、即座に堰全体に広がり、堰面積に応じた蒸発率で蒸発するとして評価を行う。これは、実際にガソリンが漏えいし、蒸発していくよりも蒸発面積を広く評価することになり、保守的な結果になるため、液体状の固定源として堰を考慮し評価を実施した。

- 3. 評価点におけるガソリンの外気濃度の評価について
- (1) 外気濃度 (kg/m³) の算出方法

評価点におけるガソリンの外気濃度(kg/m³)は,(1)式から(7)式を用いて年間毎時刻での蒸発率,相対濃度から外気濃度(kg/m³)を算出し,その外気濃度(kg/m³)を小さい方から順に並べ,累積出現頻度 97%に当たる値を用いた。累積出現頻度 97%に当たる値を用いる妥当性については,「5.外気濃度(kg/m³)の累積出現頻度 97%に当たる値を用いる当性について」で述べる。

蒸発率 E 
$$E = A \times K_{M} \times \left(\frac{M_{w} \times P_{v}}{R \times T}\right) \qquad \cdots \qquad (1)$$
物質移動係数 $K_{M}$  
$$K_{M} = 0.0048 \times U^{\frac{7}{9}} \times Z^{-\frac{1}{9}} \times S_{c}^{-\frac{2}{3}} \qquad \cdots \qquad (2)$$

$$S_{C} = \frac{v}{D_{M}} \qquad \cdots \qquad (3)$$

$$D_{M} = D_{H_{2}}o \times \sqrt{\frac{M_{WH_{2}}o}{M_{W_{m}}}} \qquad \cdots \qquad (4)$$

$$D_{H_{2}}o = D_{0} \times \left(\frac{T}{273.15}\right)^{1.75} \qquad \cdots \qquad (5)$$
蒸発率補正 $E_{C}$  
$$E_{C} = -\left(\frac{P_{a}}{P_{v}}\right) ln\left(1 - \frac{P_{v}}{P_{a}}\right) \times E \qquad \cdots \qquad (6)$$
外気濃度  $(kg/m^{3})$  
$$C = E_{C} \times \frac{\chi}{O} \qquad \cdots \qquad (7)$$

		1		<u> </u>
記号	単位	記号の意味	代入値	代入値又は算出式の根拠
$K_{M}$	m/s	化学物質の 物質移動係数	-	・ (2) 式により算出
$M_w$ , $M_{W_m}$	kg/ kmol	化学物質の モル質量	78.1	・物性値
$P_a$	Pa	大気圧	101,325	・標準大気圧 文献:理科年表 平成31年(机上版) 丸善出版
$P_{v}$	Рa	化学物質の 分圧	45,934	・物性値(第2図 ガソリンの分圧曲線より算出)
R	J∕ kmol·K	気体定数	8314.45	・気体定数 文献:理科年表 平成31年(机上版) 丸善出版
T	K	温度	292.95	・外気濃度(kg/m³)の累積出現頻度 97%の時の 温度(19.8℃)
U	m/s	風速	4.5	・外気濃度(kg/m³)の累積出現頻度 97%の時の 風速
A	m $^2$	堰面積	1689	・ガソリン⑮の堰面積(評価条件)
Z	m	プール直径	ı	・堰面積より算出 (Z= (4/π×A) 0.5)
$S_c$	_	化学物質の シュミット数	_	・ (3) 式により算出
ν	$m^2/s$	空気の動粘性 係数	1.5×10 <sup>-5</sup>	・雰囲気温度 (T) と大気圧における空気の密度及び 粘性係数の文献値より算出 (v=粘性係数/密度) 文献:伝熱工学資料 改訂第5版 日本機械学会
$D_{M}$	$m^2/s$	化学物質の 分子拡散係数	_	・ (4) 式により算出
$D_0$	$m^2/s$	水の物質拡散 係数	2.2×10 <sup>-5</sup>	・定数 (温度 0 $^{\circ}$ 、大気圧 $P_a$ のとき) 文献: 伝熱工学資料 改訂第 5版 日本機械学会
$D_{H_2O}$	$m^2/s$	水の物質拡散 係数	_	・ (5) 式により算出 (温度T, 圧力Paのとき)
$M_{WH_2}o$	kg/ kmol	水のモル質量	18.015	・物性値 文献:伝熱工学資料 改訂第5版 日本機械学会

#### (2) 外気濃度 (ppm) の算出方法

3. (1) で求めた外気濃度( $kg/m^3$ )に基づき評価点におけるガソリンの外気濃度(ppm)は、(8)式を用いて求めた。算出に際しては、外気濃度(ppm)が保守的な値となるよう、温度  $25^{\circ}$ Cとして算出した。

外気濃度 (ppm) 
$$C_{ppm} = \frac{C}{M} \times 22.4 \times \frac{T}{273.15} \times 10^6 \dots$$
 (8)

記号	単位	記号の意味	代入値	代入値又は算出式の根拠
С	$kg/m^3$	外気濃度 (kg/m³)	1	・ (7) 式により算出
М	kg/ kmol	化学物質の モル質量	78. 1	・物性値
T	K	温度	298.15	・評価結果が保守的な値となるよう 25℃を設定

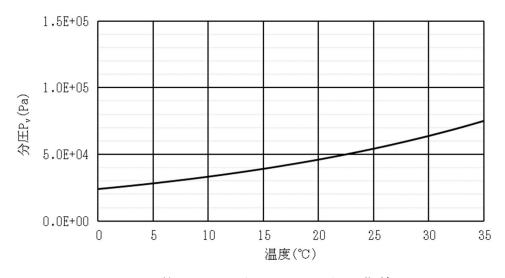
#### 4. 評価に用いたガソリンの物性値について

液体状の固定源として評価するガソリンについて,評価に用いた物性値を第2表及び第2図に示す。

ガソリンのモル質量については,ガソリンが炭化水素の混合物であることから,外気濃度が保守的に大きくなるよう,ベンゼンの分子量を 用いた。

第2表 ガソリンの物性値

<b>社色</b> MM所	濃度	モル質量	液密度
対象物質	(wt%)	(g/mol)	$(kg/m^3)$
ガソリン	_	78.1	800



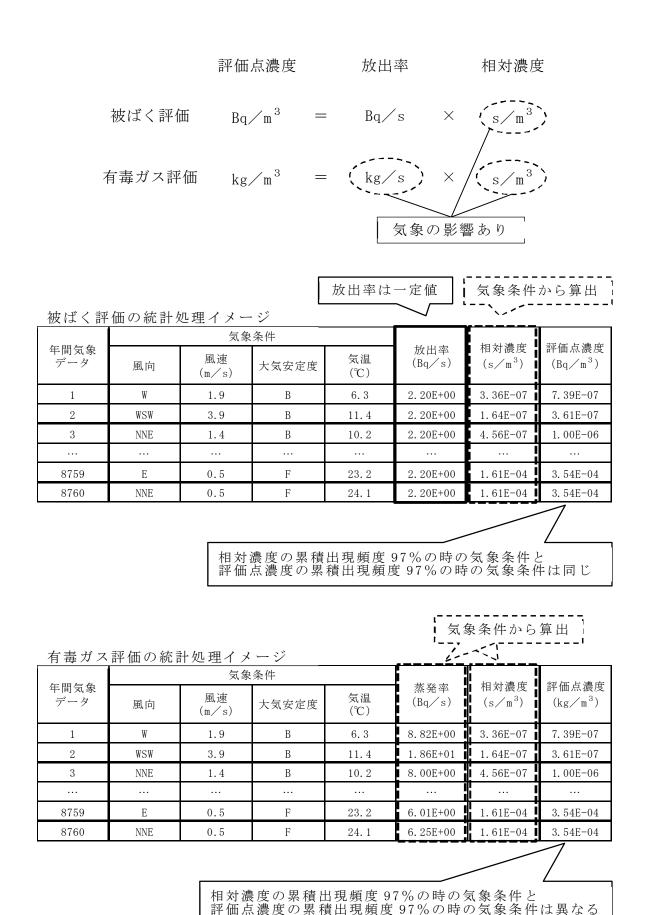
第2図 ガソリンの分圧曲線

5. 外気濃度(kg/m³)の累積出現頻度 97%に当たる値を用いる妥当性 について

被ばく評価では、放射性物質の評価点濃度を放出率と相対濃度を乗じることで算出し、線量を評価している。この時、相対濃度を保守的に評価するため、気象指針等においては年間の気象データから算出した相対 濃度の累積出現頻度 97%に当たる値を用いることとしている。

これは、放出開始時間によって大気拡散(相対濃度)の様相が異なる ために線量が変動することに対して、保守的に評価を行う観点から気象 指針等に定められているものであり、放出率が大気拡散(相対濃度)の 様相に影響されないことが前提となっていることから、相対濃度のみに 着目して統計処理を行うことができる。

一方,第3図に示すように,有毒ガスの評価においても,評価点濃度を評価する点から共通の考えが適用できる。しかしながら,有毒ガスの評価では,被ばく評価と異なり,外気濃度(kg/m³)を算出するための放出率(蒸発率)についても,気象条件の影響を受ける。そのため,被ばく評価と同様に相対濃度のみに着目して統計処理を行うと,外気濃度(kg/m³)が保守的に評価できないことから,年間の気象データを用いて蒸発率及び相対濃度を算出し,それらから得られる外気濃度(kg/m³)の累積出現頻度97%に当たる値を評価に用いる必要がある。



第3図 被ばく評価及び有毒ガス評価の評価点濃度の算出方法