

資料 4 大気質予測条件

① 建設工事の実施による排出汚染物質量の算出

建設機械の稼働による排出汚染物質量は、「道路環境影響評価の技術手法平成 24 年度版」（国土交通省国土技術政策総合研究所）に基づき次式にて求めた（表 4-1 参照）。

$$Q_i = (P_i \times NO_x (PM, SO_2)) \times B_r / b$$

Q_i : 建設機械 i の NO_x (PM、 SO_2) 排出量 (g/h)
 P_i : 定格出力 (kW)
 NO_x (PM、 SO_2) : NO_x (PM、 SO_2) エンジン排出係数原単位 (g/kW・h) 別表-1
 B_r : (=fr/ P_i) (g/kW・h)
 f_r : 実際の作業における燃料消費量 (=原動機燃料消費量(L/h)/1.2) (g/h)
 b : 平均燃料消費率 (g/kW・h) 別表-2

表 4-1 建設機械の単位時間あたりの排出汚染物質量

機種	規格	定格出力 P_i	運転1時間 当たり 燃料消費率	原動機燃料 消費量	実作業での 燃料消費量	平均燃料 消費率	排出係数原単位		建設機械 <i>i</i> の排出係数原単位(Q_i)		1日当たり の稼働時間
							窒素 酸化物 NO_x	浮遊粒子 状物質 SPM	窒素 酸化物 NO_x	浮遊粒子 状物質 SPM	
		kW	L/kW・h	L/h	g/h	g/kW・h	g/kW・h		g/h		時間/日
圧砕機	1.6m ³	257	0.144	39	32,500	229	5.3	0.15	752	21	5.9
圧砕機	1.4m ³	201	0.144	31	25,833	229	5.3	0.15	598	17	5.9
圧砕機	1.2m ³	180	0.144	28	23,333	229	5.3	0.15	540	15	5.9
圧砕機	0.9m ³	175	0.144	27	22,500	229	5.3	0.15	521	15	5.9
圧砕機	0.7m ³	117	0.144	18	15,000	234	5.4	0.22	346	14	6.3
圧砕機	0.25m ³	69	0.144	11	9,167	234	5.4	0.22	212	8.6	6.3
圧砕機	0.2m ³	60	0.144	9.2	7,667	234	5.4	0.22	177	7.2	6.3
小型バックホウ	0.09m ³	20	0.144	3.1	2,583	265	5.8	0.42	57	4.1	6.3
バックホウ	0.11m ³	20	0.144	3.1	2,583	265	5.8	0.42	57	4.1	6.3
バックホウ	0.28m ³	41	0.144	6.3	5,250	238	6.1	0.27	135	6.0	6.3
バックホウ	0.45m ³	65	0.144	9.9	8,250	234	5.4	0.22	190	7.8	6.3
バックホウ (ブレーカー)	0.45m ³	117	0.144	17	14,167	234	5.4	0.22	327	13	6.3
バックホウ (ブレーカー)	0.7m ³	117	0.144	17	14,167	234	5.4	0.22	327	13	6.3
バックホウ	0.8m ³	119	0.144	17	14,167	234	5.4	0.22	327	13	6.3
バックホウ	1.2m ³	201	0.144	31	25,833	229	5.3	0.15	598	17	6.3
バックホウ	1.6m ³	243	0.144	35	29,167	229	5.3	0.15	675	19	6.3
バックホウ	2.0m ³	271	0.144	39	32,500	229	5.3	0.15	752	21	6.3
バックホウ	3.6m ³	380	0.144	55	45,833	229	5.3	0.15	1,061	30	6.3
クラムシエル	0.6m ³ 未満	117	0.144	16	13,333	234	5.4	0.22	308	13	6.4
フォークリフト	3t未満	37	0.037	1.4	1,167	238	6.1	0.27	30	1.3	5.0
クレーン装置付トラック	4t種2.9t吊	132	0.043	5.7	4,750	229	5.3	0.15	110	3.1	5.8
圧入機	1000kN	265	0.145	38	31,667	229	5.3	0.15	733	20.7	6.0
ブルドーザー	7t	71	0.144	10	8,333	234	5.4	0.22	192	7.8	5.3
ブルドーザー	10t	79	0.144	11	9,167	234	5.4	0.22	212	8.6	5.3
ブルドーザー	15t	111	0.144	16	13,333	234	5.4	0.22	308	12.5	5.3
杭打ち機	160kN	121	0.524	80	66,667	229	5.3	0.15	1,543	43.7	5.9
S MW機	550	110	0.524	48.3	40,250	234	5.4	0.22	929	37.8	5.9
コンクリートポンプ車	90~110m ³ /h	199	0.066	13	10,833	229	5.3	0.15	251	7.1	6.9
ラフタークレーン	25t	201	0.075	15	12,500	229	5.3	0.15	289	8.2	6.0
ラフタークレーン	50t	283	0.075	21	17,500	229	5.3	0.15	405	11.5	6.0
ラフタークレーン	60t	275	0.075	21	17,500	229	5.3	0.15	405	11	6.0
オールテレーンクレーン	100t	315	0.045	14	11,667	229	5.3	0.15	270	7.6	6.2
オールテレーンクレーン	200t	390	0.045	17	14,167	229	5.3	0.15	328	9.3	6.2
クローラークレーン	70t	235	0.076	18	15,000	229	5.3	0.15	347	9.8	6.0
クローラークレーン	100t	184	0.076	14	11,667	229	5.3	0.15	270	7.6	6.0
クローラークレーン	400t	320	0.076	25	20,833	229	5.3	0.15	482	13.6	6.0
タワークレーン	100t・m以下	57	0.305	17	14,167	238	6.1	0.27	363	16.1	6.0
高所作業車	揚程20m未満	98	0.037	3.6	3,000	234	5.4	0.22	69	2.8	5.0
全周回転掘削機	-	288	0.181	52	43,333	229	5.3	0.15	1,003	28.4	6.8
掘削機	-	28	0.144	4.0	3,333	265	5.8	0.42	73	5.3	6.3
振動ローラー	2.5t	20.6	0.184	3.7	3,083	265	5.8	0.42	67	4.9	4.0
振動ローラー	12t	119	0.184	19	15,833	234	5.4	0.22	365	15	5.0
タイヤローラー	運転質量8~20t	71	0.085	6.0	5,000	234	5.4	0.22	115	4.7	5.1
モーターグレーダー	3.1m	107	0.108	12	10,000	234	5.4	0.22	231	9.4	5.1
ロードローラー	道路の幅は、1m、運転質量10t	55	0.118	6.5	5,417	238	6.1	0.27	139	6.1	5.1
アスファルトフィニッシャー	舗装幅2.3~6.0m	92	0.147	14	11,667	234	5.4	0.22	269	11	5.0
発電機	100kVA	92	0.123	11	9,167	234	5.4	0.22	212	8.6	6.0

注)燃料消費量及び1日当たりの稼働時間については、「令和5年度版 建設機械等損料表（一社）日本建設機械施工協会」より引用した。

別表-1 排出係数原単位

対象物質 出力区分	N O x		S P M	
	二次対策型		二次対策型	
kW	g/kW・h			
～ 15	5.3		0.36	
15 ～ 30	5.8		0.42	
30 ～ 60	6.1		0.27	
60 ～ 120	5.4		0.22	
120 ～	5.3		0.15	

注) NOX、SPMの排出係数については、「道路環境影響評価の技術手法」に基づき設定した。

別表-2 ISO-C1 モードによる平均燃料消費率

出力区分	b 二次対策型
kW	g/kW・h
～ 15	285
15 ～ 30	265
30 ～ 60	238
60 ～ 120	234
120 ～	229

② 建設工事の実施に係る大気質予測時期の設定

①において求めた「建設機械の単位時間あたりの排出汚染物質質量」及びメーカーへのアンケートによる工事工程（建設機械の稼働計画）を基に、予測時期（西部資源化センターの解体工事等：15～16 ヶ月目、計画施設の建設工事：15 ヶ月目、現西部工場の解体工事：28～29 ヶ月目）を設定した（表 4-2 参照）。

また、窒素酸化物及び浮遊粒子状物質の排出量については、最も多くなる処理方式、予測時期の建設機械の稼働が1年間継続するものとした。

③ 建設工事の実施（降下ばいじん）に係る大気質予測時期の設定

メーカーへのアンケートによる工事工程（建設機械の稼働計画）を基に、予測時期（西部資源化センターの解体工事等：15～16 ヶ月目、計画施設の建設工事：17 ヶ月目及び19～24 ヶ月目、現西部工場の解体工事：28～29 ヶ月目）を設定した（表 4-3 参照）。

また、発生する降下ばいじん量については、最も多くなる処理方式、予測時期における発生量が1年間継続するものとした。

④ 資材等運搬車両の走行による影響に係る大気質予測時期の設定

メーカーへのアンケートによる工事工程（資材等運搬車両の走行台数）を基に、予測時期（西部資源化センターの解体工事等：15 ヶ月目、計画施設の建設工事：12～25 ヶ月目、現西部工場の解体工事：28 ヶ月目）を設定した（表 4-4 参照）。

また、窒素酸化物及び浮遊粒子状物質の排出量について、最も多くなる処理方式、予測時期の車両の走行が 1 年間継続するものとした。

なお、予測に用いる時間別交通量については、通勤車両である小型車は通勤時間帯の 6～8 時、17～19 時に走行するものとし、大型車については 8～17 時に設定した。

⑤ 施設の稼働に係る排出ガス予測諸元の設定

排出ガス予測諸元については、メーカーへのアンケートによる排出ガス諸元を用いて、硫黄酸化物を代表に拡散計算を行い、この中で最大着地濃度が最も高い諸元を検討した。メーカーの諸元における硫黄酸化物の最大着地濃度は、表 4-5 に示すとおりである。

なお、予測諸元としては、安全側となるように設定して採用することとした。

⑥ 専門家の助言により実施した予測

専門家の助言を基に、煙突排出ガス量が減少することによる最大着地濃度と最大着地濃度出現距離の変化について予測を行った（表 4-6 参照）。

なお、上記の予測を行うにあたり、その過程及び検証は p 資 4-11 以降に示した。

表4-2 (2/3) 建設工事の実施（計画施設の建設工事）に係る大気予測時期の設定

[illegible]

注：建設機械の台数は月当たりの稼働台数

注：建設機械の排出係数原単位 (kg/日) = 建設機械iの排出係数原単位 (Qi) × 1日当たりの稼働時間

表4-2 (3/3) 建設工事の実施（現西部工場の解体工事）に係る大気予測時期の設定

[illegible]

注：建設機械の台数は月当たりの稼働台数

注：建設機械の排出係数原単位 (kg/日) = 建設機械iの排出係数原単位 (Qi) × 1日当たりの稼働時間

表4-3 (1/3) 建設工事の実施（西部資源化センターの解体工事等）に係る大気（降下ばいじん）予測時期の設定

[illegible]

注：建設機械の台数は月当たりの稼働台数

表4-3 (2/3) 建設工事の実施（計画施設の建設工事）に係る大気（降下ばいじん）予測時期の設定

工事区分			1年目												2年目												3年目												4年目												5年目													
			4月 10月日	5	6	7	8	9	10	11	12	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	1	2	3														
計画施設の 建設工事 稼働日数： 22	仮設準備																																																															
	バックホウ	0.8m³未満																																																														
	タイヤローラ	運転質量8～20t																																																														
	ラフタークレーン	50t吊																																																														
	山留・杭（新施設）																																																															
	クローラクレーン	100t吊未満																																																														
	杭打機	160kN																																																														
	SMP機	550																																																														
	バックホウ	0.8m³未満																																																														
	発電機	100kVA																																																														
	掘削・盛土（新施設）																																																															
	バックホウ	0.8m³未満																																																														
	クラムシェル	0.6m³未満																																																														
	クローラクレーン	100t吊未満																																																														
	躯体・舗装（新施設）																																																															
	ブルドーザ	15t																																																														
	バックホウ	0.8m³未満																																																														
	ラフタークレーン	25t吊																																																														
	ラフタークレーン	50t吊																																																														
	クローラクレーン	100t吊未満																																																														
	タワークレーン	100t・m以下																																																														
	コンクリートポンプ車	90～110m³/h																																																														
	高所作業車	揚程20m未満																																																														
	セクターグレーダー	3.1m																																																														
	ロードローラ	締固め幅2.1m、運転質量10t																																																														
	タイヤローラ	運転質量8～20t																																																														
	アスファルトフィニッシャー	舗装幅2.3～6.0m																																																														
	クレーン装置付トラック	4t積2.9t吊																																																														
機械据付（新施設）																																																																
ラフタークレーン	25t吊																																																															
ラフタークレーン	50t吊																																																															
クローラクレーン	400t吊未満																																																															
フォークリフト	3t未満																																																															
高所作業車	揚程20m未満																																																															
クレーン装置付トラック	4t積2.9t吊																																																															
合計	ユニット稼動工程		基準降下ばいじん量 （t /km2/ 日/ノット）																																																													
	掘削工	土砂掘削	17,000																																																													
	アスファルト舗装工	路盤工	13,000																																																													
	発生する降下ばいじん量（t /km2/日/ノット）																																																															
	予測対象時期																																																															

注：建設機械の台数は月当たりの稼働台数

表4-3 (3/3) 建設工事の実施（現西部工場の解体工事）に係る大気（降下ばいじん）予測時期の設定

[illegible]

注：建設機械の台数は月当たりの稼働台数

表4-4（1/3） 資材等運搬車両の走行に係る大気質予測時期の設定（西部資源化センターの解体工事等）

工事区分	工種、建設機械種類			1年目												2年目												3年目											
				4月	5	6	7	8	9	10	11	12	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	1	2	3
				1か月目	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18	19	20	21	22	23	24	25	26	27	28	29	30	31	32	33	34	35	36
西部資源化 センター 解体工事	掘削・埋戻し							1,257						625	625	2,292	2,292				1,111	1,111	1,111	2,500	2,500														
	解体廃棄物搬出					230	230	230	1,035	1,035	1,035	1,400	1,400	1,400	1,400	3,730	3,730	3,730	430	115	115	3,730	3,730	2,230			115	115											
	稼働日数：23			230	230	230	690	690	690	690	690	690	690	690	690	690	690	690	690	690	690	690	690	460	460	460	460												
東側道路 建設工事 稼働日数：21	準備工 （植栽採取 （移植）工）	移植工	小型車（普通自動車）	55	55	50																																	
			クレーン装置付トラック	32	32	29																																	
	土工（掘削・ 盛土・ 残土処理）	掘削、路体盛土	小型車（普通自動車）			2	13	12																															
			ダンプトラック			255	255	256																															
	法面保護工 （法面整形）	法面整形・切土部、法 面整形・盛土部	小型車（普通自動車）						10																														
	排水工	排水構造物工 （函渠型側溝）、 路側工	小型車（普通自動車）						15	38																													
			運搬車							1																													
	擁壁工（大型ブ ロック積擁壁）	基礎、 ブロック積、 天端コンクリート	小型車（普通自動車）						39	65	63	63	57																										
			生コン車、運搬車						8	17	41	41	24																										
	遮音壁工	基礎、支柱設置、 遮音版設置	小型車（普通自動車）						4	4	3	3	34																										
			生コン車						14	13	13	13	13																										
	舗装工	下層上層路盤・車道、 表層工・車道	小型車（普通自動車）											50																									
			運搬車											3																									
合計	車両延べ台数（大型車）（台/月）			32	32	514	485	1,743	1,057	1,066	1,089	1,454	1,437	1,403	1,400	4,355	4,355	6,022	2,722	115	115	4,841	4,841	3,341	2,500	2,500	115	115											
	車両延べ台数（小型車）（台/月）			285	285	282	703	702	758	797	756	756	781	740	690	690	690	690	690	690	690	690	690	460	460	460	460												
	合計			317	317	796	1,188	2,445	1,815	1,863	1,845	2,210	2,218	2,143	2,090	5,045	5,045	6,712	3,412	805	805	5,531	5,531	4,031	2,960	2,960	575	575											
	日最大想定車両台数（大型車）（台/日）			2	2	12	23	78	46	47	48	64	63	62	61	190	190	262	119	5	5	211	211	146	109	109	5	5											
	日最大想定車両台数（小型車）（台/日）			13	13	13	31	31	34	36	34	34	35	33	30	30	30	30	30	30	30	30	30	20	20	20	20												
	合計			15	15	25	54	109	80	83	82	98	98	95	91	220	220	292	149	35	35	241	241	176	129	129	25	25											
排出ガス量 （g/km）	大型車	排出係数　：1.35	2.7	2.7	16.2	31.1	105.3	62.1	63.5	64.8	86.2	84.9	83.5	82.2	256.5	256.5	353.7	160.7	6.8	6.8	284.9	284.9	197.1	147.2	147.2	6.8	6.8												
		排出係数　：0.071	0.1	0.1	0.9	1.6	5.5	3.3	3.3	3.4	4.5	4.5	4.4	4.3	13.5	13.5	18.6	8.4	0.4	0.4	15.0	15.0	10.4	7.7	7.7	0.4	0.4												
	小型車	排出係数　：0.077	1.0	1.0	1.0	2.4	2.4	2.6	2.8	2.6	2.6	2.7	2.5	2.3	2.3	2.3	2.3	2.3	2.3	2.3	2.3	2.3	2.3	1.5	1.5	1.5	1.5												
		排出係数　：0.004	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1	0.1												
	合計	（Nox）	3.7	3.7	17.2	33.4	107.7	64.7	66.2	67.4	88.8	87.6	86.1	84.5	258.8	258.8	356.0	163.0	9.1	9.1	287.2	287.2	199.4	148.7	148.7	8.3	8.3												
		（SPM）	0.2	0.2	0.9	1.8	5.7	3.4	3.5	3.5	4.7	4.6	4.5	4.4	13.6	13.6	18.7	8.6	0.5	0.5	15.1	15.1	10.5	7.8	7.8	0.4	0.4												
予測時期																	●																						

注：大型車は、小型車以外の車両すべてとした。
排出ガス量の欄については、上段にNox、下段にSPMを示した。
排出係数は平成30年度以降を対象として設定された「道路環境影響評価の技術手法2007改訂版」によった（平成24年度版では平成42年度以降を対象として設定されている。）
排出係数は走行速度40km/hにおける値を示し、単位はg/km/台である。

表 4-5 施設の稼働に係る排出ガス予測諸元の設定

項目		単位	基準ごみ	最大ガス量 ^注
排出ガス量 (1炉当たり)	湿り	m ³ N/h	51,120	74,630
	乾き	m ³ N/h	40,640	59,490
	乾き (O ₂ 12%換算)	m ³ N/h	73,150	107,080
	水分	%	20.5	20.3
O ₂ 濃度	dry base	%	4.8	4.8
	wet base	%	3.8	3.8
排ガス温度		℃	150	156
煙突高さ		m	80	
気象	風速	m	1.0	
	大気安定度	—	A	
計算結果	有効煙突高	m	195.5	222.6
	最大着地濃度	ppb	5.571	6.777
	最大着地濃度出現距離	m	620	660

注：最大ガス量は高質ごみの排ガス量の20%の余裕を見込んだガス量である。

表 4-6 煙突排出ガス量の減少による最大着地濃度と出現距離

項目		単位	最大ガス量 ^注	排ガス量 90%	排ガス量 80%	排ガス量 70%	排ガス量 60%	排ガス量 50%	排ガス量 40%	排ガス量 30%	排ガス量 20%	排ガス量 10%
排出ガス量 (1炉当たり)	湿り	m ³ N/h	74,630	67,167	59,704	52,241	44,778	37,315	29,852	22,389	14,926	7,463
	乾き	m ³ N/h	59,490	53,541	47,592	41,643	35,694	29,745	23,796	17,847	11,898	5,949
	乾き (O ₂ 12%換算)	m ³ N/h	107,080	96,372	85,664	74,956	64,248	53,540	42,832	32,124	21,416	10,708
	水分	%	20.3									
O ₂ 濃度	dry base	%	4.8									
	wet base	%	3.8									
排ガス温度		℃	156									
煙突高さ		m	80									
煙突頂口径		m	1.25									
排ガス速度		m/s	26.6	23.9	21.2	18.6	15.9	13.3	10.6	8.0	5.3	2.7
排出濃度 (O ₂ :12%換算)	窒素酸化物	ppm	80									
気象	風速	m	1.0									
	大気安定度	—	A									
計算結果	有効煙突高	m	222.6	215.3	207.5	199.3	190.4	180.8	170.2	158.1	143.8	125.1
	最大着地濃度	ppb	18.0	17.1	16.0	14.8	13.5	12.2	10.6	8.8	6.7	4.1
	最大着地濃度出現距離	m	660	650	640	620	610	600	580	560	540	480

注：最大ガス量は高質ごみの排ガス量の20%の余裕を見込んだガス量である。

・ 1 炉あたりの排出ガス量が小さくなった場合の影響

本評価書では、計画施設において 1 炉あたりの排出ガス量が定常状態となる条件や最大状態となる条件で予測評価を行っている。

しかし、排出ガス量が少ない場合は、排出ガスが煙突から上昇する高さ（以下、「有効煙突高さ」という。）が低下し排出ガスの拡散効果が減少することから、予測よりも影響が大きくなる可能性がある。

そのため、ごみ焼却量の低下やごみ質の変化等により 1 炉あたりの排出ガス量が小さくなった場合の影響について検討するための予測を下記のとおり行った。

ア 予測手順

予測は、施設の稼働における「大気安定度不安定時」の二酸化窒素の濃度（1 時間値）とした。二酸化硫黄や塩化水素など他の有害物質の影響は二酸化窒素と比較して低いため、二酸化窒素を予測の対象としたもの。

予測式は、プルームモデルの基本式、CONCAWE 式を用いた。

イ 予測対象時期

比較のため、有効煙突高さが最大の時期、定常状態となる時期、最小となる時期とした。

ウ 予測条件

（ア）発生源条件

項 目			最大	定常	最小
煙突実体高さ		m	80		
煙突口径		m	1.25		
炉数		炉	3		
排出ガス量 (1 炉当たり)	湿り	m ³ N/h	74,630	51,120	34,710
	乾き	m ³ N/h	59,490	40,640	26,120
	乾き (O ₂ 12%換算)	m ³ N/h	107,080	73,150	44,690
O ₂ 濃度 (dry base)		%	4.8	4.8	5.6
排出ガス温度		℃	156	150	149
窒素酸化物		ppm	80		

※予測は、3 炉稼働した時の排出ガス量により行った。

※予測は、排出ガス吐出速度を考慮せず排出ガスの浮力のみを考慮し計算していることから、実際の有効煙突高さは予測よりも高くなると見込まれ、安全側の予測となる。

※予測は、煙突建設地と予測地点に標高差はないものとして計算したことから、標高が清掃工場よりも低い位置にある地点については安全側の予測となる。

(イ) 気象条件

気象条件は、高濃度が生じやすい気象条件として大気安定度A（上昇気流、下降気流により大気の混合が活発に行われる状態）、風速 1.0m/s とした。

※令和 4 年 10 月 1 日から令和 5 年 9 月 30 日まで行った地上気象調査結果では、大気安定度A（強不安定）の出現頻度は 2.8%であり、大気安定度D（中立）が最も出現頻度が高く 37.5%であった。

エ 予測結果

予測結果を表 1 に示す。また、煙突から風下方向における垂直断面の排ガス寄与濃度分布図を図 1 に示す。なお、参考として大気安定度の比較のため、図 1 には有効煙突高さが最小となる時期における大気安定度Dの予測結果をあわせて示した。この時の最大着地濃度出現距離は 4,406m、最大着濃度は 0.004ppm であった。

表 1 予測結果

予測時期	湿り排出ガス量 ($\text{m}^3\text{N/h}$)	有効煙突高さ (m)	最大着地濃度 出現距離 (m)	最大着地濃度 (ppm)
最大	74,630	223	660	0.018
定常	51,120	196	620	0.015
最小	34,710	175	590	0.011

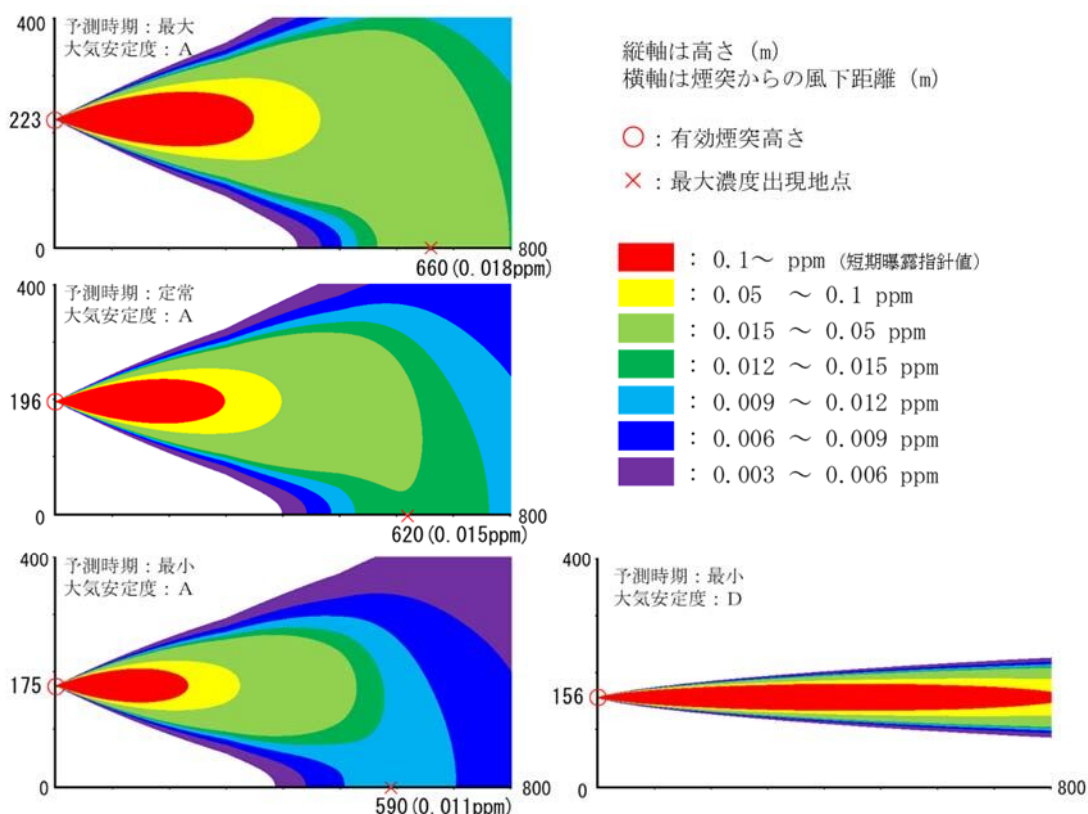
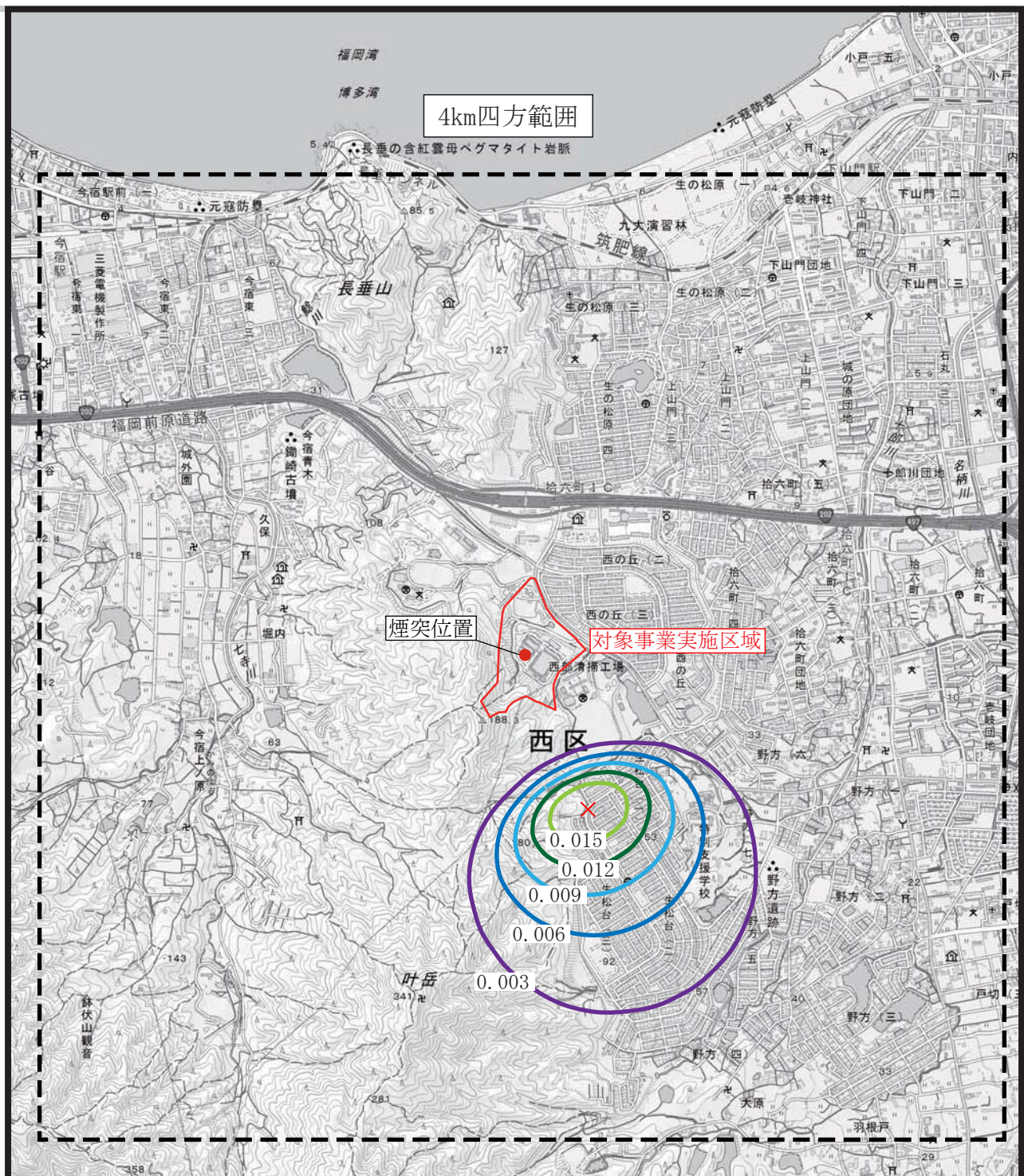


図 1 煙突から風下方向における垂直断面の排ガス寄与濃度分布図

表1に示すとおり、排出ガス量が少なくなると有効煙突高さが低下し、最大着地濃度出現距離が低下するものの、最大着地濃度についても小さくなった。これは、排出ガスが少なくなることによって拡散効果が低下するものの、有害物質排出量が減少しているため、地上への影響が小さくなったものと考えられる。

なお、参考に有効煙突高さが最大となる時期と最小となる時期について、排ガスの寄与濃度分布図（煙突建設地の標高における水平断面）を図2-1及び図2-2に示す。最も住居に影響が大きいと考えられる条件として、風向は北北西、風向 1.0m/s、大気安定度 Aとした。

また、令和4年11月、令和5年2月、5月及び8月に行った二酸化窒素濃度調査では、生松台中公園の1時間最高値は0.048ppmであった。この実測値と予測により算出した最大着地寄与濃度 0.018ppm を合計すると 0.066ppm となり、この値は環境省に提案された短期曝露指針値 0.1～0.2ppm（健康の保護について十分な安全性を有する指針値）と比較して低い値である。



凡例

-  : 対象事業実施区域
-  : 4km四方範囲
-  : 最大濃度出現地点 (660m)
-  : 0.015 ppm
-  : 0.012 ppm
-  : 0.009 ppm
-  : 0.006 ppm
-  : 0.003 ppm

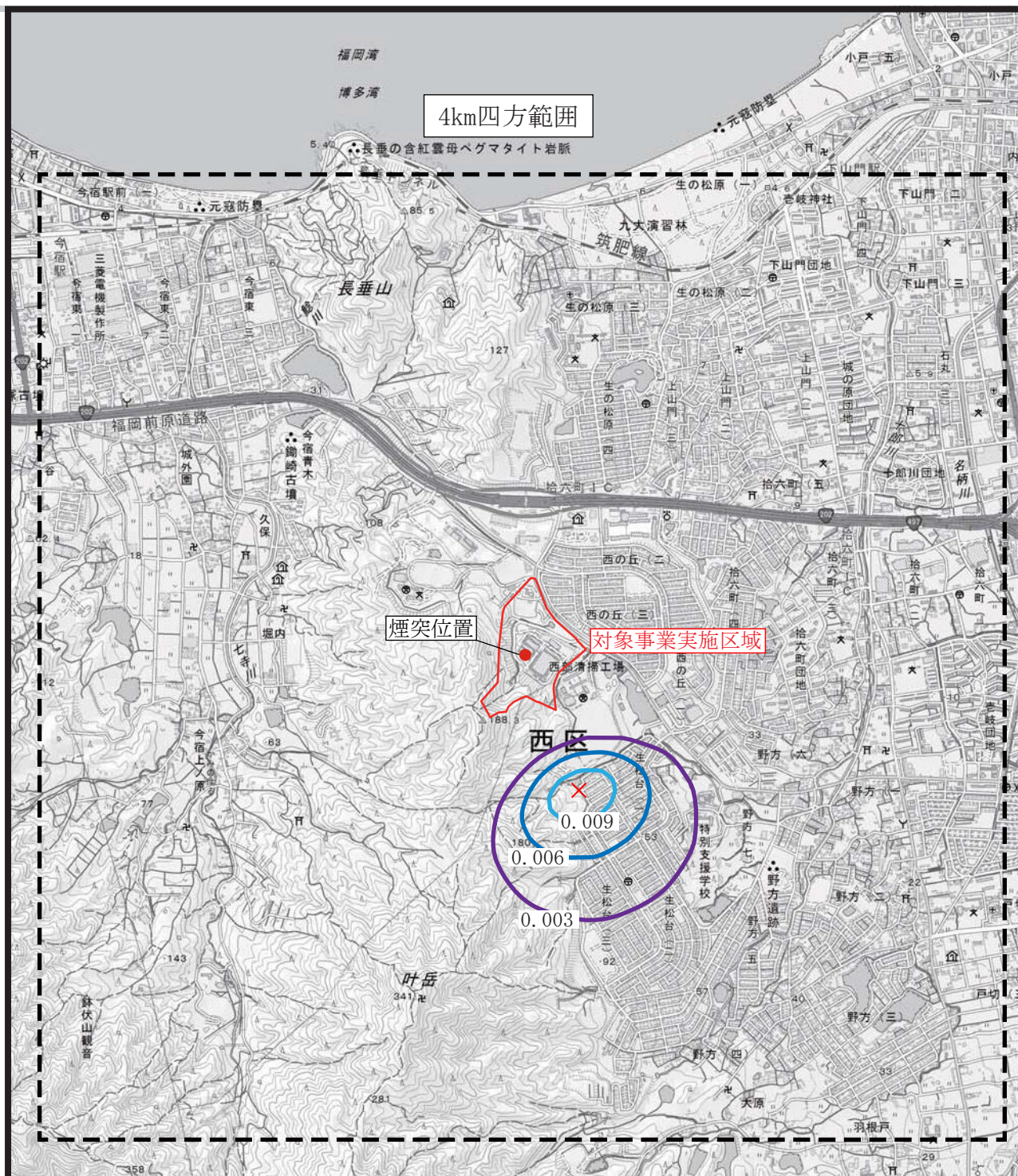


S = 1:25,000



「電子地形図 25000 (国土地理院) を加工して作成」

図2-1 窒素酸化物の寄与濃度予測結果
(最大排ガス量)



凡例

☆ : 対象事業実施区域

□ : 4km四方範囲

× : 最大濃度出現地点 (590m)

— : 0.009 ppm

— : 0.006 ppm

— : 0.003 ppm



S = 1:25,000



「電子地形図 25000 (国土地理院) を加工して作成」

図2-2 窒素酸化物の寄与濃度予測結果
(最小排ガス量)