下水道部門における代表的な対策を講ずることによる目安値の設定の考え方

1. 対象処理場の設定

目安値を設定する分類それぞれについて、大規模・中規模・小規模の処理場として以下を設定。 ただし、OD法については、画一的な対策の適用が想定されないため、代表的な排出抑制対策実 施後の目安値は設定していない。

	(i)焼却有	(ii) 標準法	(iii) 高度処理	(iv) OD法
大規模	10万 m³/日	10万 m³/日	10万 m³/日	
中規模	4万 m³/日	4万 m³/日	4万 m³/日	
小規模	_	1万 m³/日	1万 m³/日	

表 1 対象処理場の設定

2. 対策を講じる前の温室効果ガス排出量の設定

① 「参考値」から処理場全体の GHG 排出量を算出したものを「対策を講じる前の温室効果ガス 排出量」とした。算出時の設定パラメータは以下の通り。

表 9	対策を講じ	ス前の温室効果	ガス排出量算出時のパラ	ラメータ
14 /	XI W / HHL I	() HII () (IIII = 1 ×) (TK	- <i>X/ Z</i> 1914 H. B. H. H. H. V. Z 1 J. V. V. V. V. V. V. V.	<i>,</i> , , , ,

流入 BOD	190 mg/L
現有能力に対する実処理水量比	0.85

②代表的な対策の効果を算定するため、既往の先行研究におけるモデル設計等を参考に、個々の装置の CO_2 排出量(エネルギー消費量)を設定。(①で設定した処理場全体の CO_2 排出量と、個々の機器の CO_2 排出量の積み上げの差は、「その他の設備」として整理)

3. 代表的な対策及びその効果の設定

処理方式の区分毎、処理水量の規模毎に代表的な対策を設定し、各対策の効果(省エネ率等) を設定。

区分	(i) 焼却有		(ii)標準法		(iii) 高度処理				
規模	大	中	小	大	中	小	大	中	小
新型ターボブロワ +微細気泡散気装置	•	•		•	•	•	•	•	•
槽上攪拌機							•	•	•
低動力型機械汚泥濃縮	•	•		•	•	•	•	•	•
低 N ₂ O 型焼却炉	•								
消化ガス発電	•	•		•	•		•	•	

表 3 対象処理場の区分別・規模別に想定した代表的な対策

4. 代表的な対策を講ずることによる目安値の設定

① 2. 及び 3. で算出した、代表的な対策を講じる前と後の温室効果ガス排出量のモデル分析 から、以下近似式を算出。

$$log_{10}(GHG') = \alpha \times log_{10}(GHG) + \beta$$

GHG': 代表的な対策を講じた後の処理水量当たり CO2排出量

GHG: 代表的な対策を講じる前の処理水量当たり CO2排出量

②参考値を

$$log_{10}(GHG) = a \times log_{10}(Q) + b$$

Q:日平均処理水量

$$\log_{10}(GHG') = \alpha \times (a \times \log_{10}(Q) + b) + \beta$$
$$= \alpha \times a \times \log_{10}(Q) + \alpha \times b + \beta$$

として、代表的な対策を講ずることによる目安値を設定。

③ただし、モデル分析が小規模でも1万 m³/日であること、②の近似を行っていることから、これらの処理水量より著しく小規模の下水処理場で目安を当てはめると、実際の対策効果と異なる算定結果が得られる可能性があるため、目安値に適用範囲の下限を設定。

5. N₂O・CH₄排出量の設定

①水処理工程からの排出量は、参考値・代表的な対策を講ずることによる目安値ともに、以下の排出係数を設定。

表 4 水処理工程からの N₂O 排出係数

分類	排出係数[mgN2O/m³]
汚泥焼却炉有	142 標準活性汚泥法
標準法	142 標準活性汚泥法
高度処理	11.7 A2O 法
OD 法	142 標準活性汚泥法
処理水量に 一律加算	0.6

表 5 水処理工程からの CH4 排出係数

工程	排出係数
水処理(全分類)	880[mgCH ₄ /m ³]

②汚泥処理工程からの排出量は、汚泥焼却炉有の分類のみ加味する。エネルギー消費モデルに おける物質収支から処理水量当たりの標準的な発生汚泥量を設定し、参考値と代表的な対策 を講じた際の目安値の設定に当たり、以下のように排出係数を設定。

表 6 汚泥処理工程(汚泥焼却炉有)からの N₂O・CH₄排出係数

	排出係数
参考値	$645[{ m gN}_2{ m O/t\text{-}wet}]$
参与順	高温燃焼(約 850℃)
代表的な対策を講じた際の目安	$214[{ m gN}_2{ m O/t ext{-}wet}]$
代表的な対象を講した際の日女	低 N ₂ O 型焼却炉
焼却炉共通	9.7[gCH ₄ /t-wet]

④ 上記の①、②より、 $N_2O \cdot CH_4$ 排出量原単位を以下のとおり算出。

表 7 N₂O・CH₄排出量原単位の算出

分類	算出式		
	【参考值】		
	CH4:880[mgCH4/m³]×25 (温暖化係数) +0.00082 (処理水量当たり		
	の標準的な発生汚泥量〔t-wet/m³〕)×9.7[gCH4/t-wet]×25		
	N ₂ O: 142.6[mgN ₂ O/m ³]×298(温暖化係数)+0.00082(処理水量当た		
	りの標準的な発生汚泥量〔t-wet/m³〕)×645[gCH4/t-wet]×298		
(i)	合計:222〔g-CO ₂ /m³〕		
汚泥焼却炉有	【代表的な対策を講じた際の目安値】		
	CH ₄ : 880[mgCH ₄ /m ³]×25(温暖化係数)+0.00082(処理水量当たり		
	の標準的な発生汚泥量〔t-wet/m³〕)×9.7[gCH4/t-wet]×25		
	$N_2O:142.6[mgN_2O/m^3] imes298$ (温暖化係数) $+0.00082$ (処理水量当た		
	りの標準的な発生汚泥量〔t-wet/m³〕)×214[gCH4/t-wet]×298		
	合計: 117 [g-CO ₂ /m³]		
	CH ₄ : 880[mgCH ₄ /m ³]×25(温暖化係数)		
(ii) 標準法	N ₂ O: 142.6[mgN ₂ O/m ³]×298(温暖化係数)		
	合計: 64.5 [g-CO ₂ /m ³]		
	CH ₄ : 880[mgCH ₄ /m ³]×25(温暖化係数)		
(iii) 高度処理	N ₂ O: 12.3 [mgN ₂ O/m ³]×298(温暖化係数)		
	合計:25.7〔g-CO ₂ /m³〕		
	CH ₄ : 880[mgCH ₄ /m ³]×25(温暖化係数)		
(iv) OD 法	N ₂ O: 142.6[mgN ₂ O/m ³]×298(温暖化係数)		
	合計:64.5〔g-CO ₂ /m³〕		