



Environmental Engineering

第14卷第4期2020年4月 Vol. 14, No.4 Apr. 2020

http://www.cjee.ac.cn

E-mail: cjee@rcees.ac.cn

(010) 62941074

文章栏目:综述

DOI 10.12030/j.cjee.201908081 中图分类号 X703 文献标识码

卢金锁, 赵子聪, 张志强, 等. 应用硝酸盐控制排水管道中 H₂S 气体释放的研究进展[J]. 环境工程学报, 2020, 14(4): 853-863.

LU Jinsuo, ZHAO Zicong, ZHANG Zhiqiang, et al. Research progress of H₂S gas control by nitrate in the sewer[J]. Chinese Journal of Environmental Engineering, 2020, 14(4): 853-863.

应用硝酸盐控制排水管道中H₂S气体释放的研究 进展

卢金锁^{1,*},赵子聪¹,张志强¹,周亚鹏¹,柴守宁¹,管伟²

1. 西安建筑科技大学,西北水资源与环境生态教育部重点实验室,西安 710055 2. 西安市市政设施管理局, 西安 710016

第一作者: 卢金锁(1977—), 男, 博士, 教授。研究方向: 城镇排水系统优化。E-mail: lujinsuo@163.com *通信作者

摘 要 排水管道中硫酸盐还原菌 (SRB) 代谢产生的 S²⁻会导致 H₂S 气体释放和管道腐蚀等问题,从而增加管道 的维修费用,且威胁工人和居民的身体健康。抑制管道内S²生成的措施以投加化学药物为主。在可投加的化学 药物中,硝酸盐因易于应用、抑制效果较好、副作用小而被广泛应用和研究。围绕硝酸盐抑制 S²产生的原理、 效能与影响因素、硝酸盐的消耗规律、硝酸盐对微生物群落的影响等4个方面,综述了应用硝酸盐控制 S²⁻的研 究进展,并根据研究成果和目前存在的问题提出未来的研究方向。

关键词 排水管道; H₂S 气体; 硝酸盐; 研究进展

排水管道是城市的重要基础设施,其空间相对封闭,空气流通较差,易形成厌氧环境。在厌 氧条件下,管壁生物膜中的硫酸盐还原菌 (SRB)可将污水中的SO²⁻还原为S²⁻,并在水解作用下进 一步形成 HS⁻和 H₂S^[1-4],这三者的总浓度通常大于 10 mg·L^{-1[3,5]},给污水管道的安全运行和周围环境 带来严重的负面效应。HAS气相组分在扩散至管道气相空间后,会在管顶生物膜中硫氧化菌的作用 下转化为硫酸,从而腐蚀混凝土管道^[6],腐蚀速率可达10mm·a^{-1[7-8]}。H₂S的毒性较强,在空气中浓 度达到 32.37~64.74 µg·L⁻¹时,会造成工作人员中毒,甚至引发伤亡事件。部分硫化氢气体会通过 检查井等设施扩散至外界,释放难闻的气味,影响居民的正常生活^[9]。此外,污水中的S²⁻会抑制 硝化细菌的活性,从而影响后续污水处理工艺的生物脱氮效果[10]。

根据主要的作用机理,对污水管道中H₃S气体的控制措施[11-12]主要分为4类:提高污水的氧 化还原电位,抑制 SRB 的硫酸盐还原活性,如鼓风通气技术^[13-14]、投加硝酸盐或亚硝酸盐等^[15-17]; 将已产生的 S²⁻沉淀去除,如投加二价铁盐和三价铁盐等^[18-19];提高污水的 pH,降低液相中 H₂S 分 子的占比,减少H₂S向气相的释放,如投加Mg(OH),等^[20];灭活管壁上的生物膜,降低S²⁻产率, 如投加大量 NaOH(提高 pH 至 10~12)^[21]、投加生物抑制剂等^[22]。

收稿日期: 2019-08-14; 录用日期: 2020-01-10

基金项目:陕西省重点研发计划项目(Z20190153);国家自然科学基金资助项目(51778523)

SRB 广泛分布于管道生物膜的表层与内部,渗透性能差的化学药剂难以对生物膜内部的 SRB 产生抑制作用。在抑制 SRB 活性的化学药剂中,硝酸盐在生物膜中的渗透性能更强,能够同 时抑制生物膜表层与内部的 SRB,降低 SRB 的硫酸盐还原活性^[23]。此外,硝酸盐能够通过化学氧 化和微生物的代谢作用去除已有的 S²⁻等物质。鉴于上述优势,在控制污水管道腐蚀及 H₂S 气体产 生方面,硝酸盐已得到了广泛的应用。经过数十年的研究,学者们^[15,23-28]在硝酸盐控制 H₂S 气体的 原理、效果与缺陷等方面取得了大量的研究成果。本文综述了近年来在排水管道中应用硝酸盐控 制 S²⁻的研究进展,介绍了硝酸盐的控制机理,分析了控制效果及相关的影响因素,同时对硝酸盐 的消耗规律及其耗尽后 SRB 活性的恢复,硝酸盐对生物相的影响进行了总结,最后根据研究成果 及所存在的问题对如何提高控制效果,减少副产物的产生提出一些建议和思考。

1 硫化氢的产生机理和硝酸盐的控制原理

1.1 污水管道中硫的转化

生活污水进入污水管道之后,溶解氧在微生物的新陈代谢作用下被大量消耗,使管内形成厌 氧状态,兼性厌氧菌 SRB 成为优势菌属。如图 1 所示, SRB 能够利用有机物作为电子供体,将扩 散至生物膜内的SO₄²⁻还原为 S²⁻,并进一步水解形成 HS⁻和 H₂S,只有分子形态的 H₂S 才能从液相释 放到气相中^[12]。气相中的 H₂S 分子经气液传质和扩散进入管顶生物膜,在硫氧化菌的新陈代谢作 用下,被转化为硫酸等具有腐蚀性的物质,从而腐蚀混凝土管道。在水力停留时间较长的情况 下,污水中的有机物被大量降解,导致 pH 下降,促进 H₂S 分子的占比大幅上升,使更多 H₂S 释放 至管顶气相空间^[29],转化为硫酸,腐蚀管道或释放到外界环境中。



图 1 管道中 H₂S 气体产生及硝酸盐控制原理



1.2 硝酸盐控制硫的原理

厌氧环境是 SRB 还原SO₄²的必要条件^[30],只有在氧化还原电位 (Eh) 低于-320 mV 时, SRB 才能以较快的速率还原SO₄²,进而释放 S^{2-[31]}。而硝酸盐能够有效提高污水的 Eh,破坏污水的厌氧状态,并将其转化为缺氧状态,通过对 SRB 的繁殖速率及其硫酸盐还原活性的抑制,实现对 S²⁻的控制^[32]。

如图1所示,除直接抑制 SRB之外,硝酸盐还能够促使生物膜表层的硫氧化-硝酸盐还原菌 (soNRB)大量繁殖,如脱氮硫杆菌(*Thiobacidenitrificans*)、脱硫硫杆菌(*Thiomicrospira denitrificans*)和 脱氮副球菌(*Thiosphera pantotropha*)等^[24]。soNRB可以利用硝酸盐将 S²⁻、HS⁻和 H₂S 氧化为单质硫 (S⁰)或SO₄²⁻,较高的氧化速率(达SO₄²⁻和 S⁰还原速率的 20~30 倍)使其能够去除已形成的 S^{2-[33]}。根据

菌种的不同, S²⁻、HS⁻和 H₂S 的氧化分为 2 种途径: 在 S²⁻被氧化为单质硫之后, 由其他 soNRB 将 单质硫进一步氧化为SO₄²⁻,反应过程^[34]如式(1)和式(2)所示;由单一菌种直接将S²⁻、HS⁻和 H₂S氧化为SO₄⁻。单质硫的低溶解度使其氧化速率较低,约为S²⁻的15%,这就导致大量未被氧化 的单质硫积累于生物膜内^[33]。

$5S^{2-} + 2NO_{2}^{-} + 12H^{+} \rightarrow 5S^{0} + N_{2} + 6H_{2}O$

 $5S^{0} + 6NO_{3}^{-} + 2H_{2}O \rightarrow 5SO_{4}^{2-} + 3N_{2} + 4H^{+}$

soNRB 在氧化 S^2 的同时会消耗氢离子, 提高污水 pH 至 7.9~8.3^[27]。pH 的提高使得污水 中H₂S分子的占比降至 5% 左右^[12](图 2),可大 幅地减少 H₂S 向管顶气相空间的释放, 而 HS⁻占比的上升则会促进 soNRB 的硫氧化活性 (HS⁻更易被 soNRB 氧化),进而提高硝酸盐的 控制效果^[29]。在S²耗尽后, soNRB能够利用 硝酸盐,通过异养反硝化维持活性,使其能够 在 S²⁻再次出现时, 有较高的硫氧化速率。异 养反硝化过程^[35]如式(3)所示。除此之外,硝 酸盐也能够通过化学作用,直接将 S²⁻氧化为 SO₄²⁻,该过程^[36]如式(4)所示。但S²⁻的化学氧 化效率较低, 仅为生物代谢作用的 7.8%[27]。



图 2 pH 对 H,S 在二价硫物质中占比的影响 Fig. 2 Effect of pH on H₂S ratio among sulfide species

$$5CH_3OH + 6NO_3^- + H^+ \rightarrow 5HCO_3^- + 3N_2 + 8H_2O$$
 (3)

$$8H^{+} + 5S^{2-} + 8NO_{3}^{-} \rightarrow 5SO_{4}^{2-} + 4N_{2} + 4H_{2}O$$
(4)

2 控制参数对控制效能的影响

2.1 控制效果及其影响因素

在实验室实验^[15,27-28,33,37-38] 与现场实验^[24,35,39] 中,仅须投加 30 mg·L⁻¹ 的NO₃-N 就能将 S²⁻控制在 2 mg·L⁻¹以下,且 S²⁻的去除率可达 80% 以上 (见表 1 和表 2)。有研究显示,加药前,S²⁻的浓度、硝 酸盐的投加量和投加方式是控制效果的主要影响因素,控制效果主要以S²⁻的去除量、S²⁻的去除率 和硝酸盐利用率(单位NO;-N 去除 S²⁻的量)来表征。如表1和表2所示,加药前,S²浓度的升高会 提高硝酸盐的利用率,但会导致 S²⁻去除率的降低;硝酸盐投加量的增加会提高 S²⁻的去除率,但会 导致硝酸盐利用率的降低;与持续投加相比,间歇投加能够提高硝酸盐利用率,但控制效果有小

| | Table I | Table 1 Control parameters and effect in the Laboratory experiments | | | | | |
|---|---------|---|---|--------|-------------|------|--|
| NO ₃ -N投加量。 (mg·L ⁻¹) | 投加方式 | 初始S ²⁻ 浓度/ (mg·L ⁻¹) | 加药后S ²⁻ 浓度/ (mg·L ⁻¹) | 去除率/% | 硝酸盐 利用率 | 来源 | |
| 15 | 持续投加 | 2.5±1.2 | 0.2±0.2 | 90~100 | 0.247 | [28] | |
| 30 | 持续投加 | 10 | 2 | 80 | 0.267 | [33] | |
| 30 | 持续投加 | 11.7±0.3 | 4±0.2 | 64 | 0.267 | [27] | |
| 30 | 持续投加 | 17.7±0.8 | 0 | 100 | 0.567~0.617 | [15] | |
| 10 | 间歇投加 | 25 | 10 | 60 | 1.5 | [37] | |
| 47±13 | 下游投加 | 17.7±1.0 | 0 | 100 | 0.278~0.55 | [38] | |

表1 实验室实验的控制参数及控制效果

(1)

(2)

| 农2 玩劝试型的工时多效及江时及木 | | | | | | | | |
|-------------------|---|---------------------------------|----------------------------------|-------|------------|------|--|--|
| | Table 2 | Control paramete | | | | | | |
| 管长/km | NO ₃ -N投加量/ (mg·L ⁻¹) | 初始硫浓度/ (mg·L ⁻¹) | 加药后硫浓度/ (mg·L ⁻¹) | 去除率/% | 硝酸盐利用 率 | 来源 | | |
| 61 | 5 | 1 | 0 | 100 | 0.2 | [39] | | |
| 2.4 | 10 | 4.2 | 0.2 | 95.2 | 0.4 | [24] | | |
| 5.0 | 40 | 10~20 | 2~3 | 80~85 | 0.2~0.45 | [40] | | |
| 6.7 | 30 | 15~25 | 1 | 93~96 | 0.47~0.8 | [35] | | |

表 2 现场试验的控制参数及控制效果

幅下降^[37],而在下游(出水口前端)投加能够大幅提高控制效果,但硝酸盐利用率有小幅下降^[38]。

2.2 S²⁻转化速率的影响因素

LIU 等^[37] 和 YANG 等^[26] 的研究显示, S²⁻的转化速率会随着NO₃-N 与 S²⁻质量比 (g : g) 的降低和 pH 的升高而显著提高 (见表 3)。NO₃⁻-N与 S²⁻质量比的最佳范围为 (0.5 : 1)~(0.6 : 1)^[37], 略高于硝酸盐 将 S²⁻氧化为单质硫 (S⁰) 的理论NO₃⁻-N 与 S²⁻质量比 (0.18 : 1)~(0.44 : 1)^[12], 这与加药后单质硫与 SO₄²⁻同时出现的现象相符。

3 硝酸盐的消耗规律

排水管道中硝酸盐的转化与污水处理中的 反硝化过程类似,同样包含2个步骤,即硝酸 盐被还原为亚硝酸盐,进而被还原为氮气^[41]。 亚硝酸盐为硝酸盐转化过程中的中间产物,同 样具有控制管道内H₂S气体的能力,因此,本 文亦讨论亚硝酸盐消耗规律的相关研究进展。

3.1 硝酸盐/亚硝酸盐的消耗速率

有研究^[42]显示,硝酸盐的消耗速率与其 浓度呈正相关,其规律类似于莫诺方程,不同 浓度下的硝酸盐消耗速率可表示为式(5), 亚硝酸盐消耗速率的规律与硝酸盐相同(见式(6))。

表 3 不同 $NO_3^{-}N/S^{2-}$ 比和 pH 下的 S²转化速率 Table 3 S²⁻ transformation rate at different pHs and

NO₃⁻N/S²⁻ ratios

| NO ₃ -N与S ²⁻ 的 质量比 | рН | S ²⁻ 的转化速率/ (mg·(L·h) ⁻¹) | 文献来源 |
|---|-----|---|------|
| 4.6:1 | | 0.03 | [26] |
| 1.7:1 | _ | 0.92 | [37] |
| 1.4:1 | _ | 0.64 | [26] |
| 0.7:1 | _ | 2.10 | [37] |
| — | 7.0 | 0.48 | [26] |
| — | 8.5 | 0.62 | [26] |

 $N_1 = N_{1\max} \frac{S_{NO_3}}{K_{NO_3} + S_{NO_3}}$ (5)

$$V_2 = N_{2\max} \frac{S_{\rm NO_2}}{K_{\rm NO_2} + S_{\rm NO_2}}$$
(6)

式中: *N*₁ 为NO₃-N 消耗速率, mg·(L·h)⁻¹; *N*₂ 为NO₂⁻N 消耗速率, mg·(L·h)⁻¹; *N*_{1max} 为NO₃⁻N 最大消 耗速率, mg·(L·h)⁻¹; *N*_{2max} 为NO₂⁻N 最大消耗速率, mg·(L·h)⁻¹; *K*_{NO₃} 为NO₃⁻N 消耗速率半饱和常数, 取 0.76 mg·L⁻¹; *K*_{NO₂} 为NO₂⁻N 消耗速率半饱和常数, 取 0.33 mg·L⁻¹; *S*_{NO₂} 为NO₂⁻N 浓度, mg·L⁻¹; *S*_{NO₃} 为NO₃⁻N 浓度, mg·L⁻¹; *S*_{NO₃} 为NO₃⁻N 浓度, mg·L⁻¹; *S*_{NO₃} → NO₃⁻N 浓度, mg·L⁻¹; *S*_{NO₃} → NO₃⁻N 浓度, mg·L⁻¹, *S*_{NO₃} → NO₃⁻N %

3.2 硝酸盐/亚硝酸盐浓度的衰减规律

有研究^[4243]表明,硝酸盐浓度的衰减为先快后慢的变化趋势,在此过程中存在拐点,拐点多 出现在初始浓度的10%~20%处。硝酸盐的消耗会促使亚硝酸盐逐渐积累,其浓度峰值与硝酸盐浓 度下降的拐点大多同时出现。根据这一规律,ABDUL-TALIB等^[43]在消耗速率模型^[42]和排水管道 污水厌氧转化模型(WATS模型)^[44]的基础上开发出了硝酸盐浓度衰减动力学模型,这一模型能够 根据硝酸盐的消耗速率和污水的水力停留时间估算硝酸盐的剩余浓度,确定硝酸盐的投加量等控 制参数,指导实践。该模型[43]如式(7)和式(8)所示。

$$S_{\text{NO}_{3}}(t) = S_{\text{NO}_{3}}(t-1) - \left(\frac{1-Y_{\text{H}}}{Y_{\text{H}}}\right) \left(\frac{1}{1.14}\mu_{\text{HNO}_{3}(1)} \frac{S_{\text{NO}_{3}}(t)}{K_{\text{NO}_{3}(1)} + S_{\text{NO}_{3}}(t)} X_{\text{Bw}}(t)\right) \Delta t$$

$$S_{\text{NO}_{2}}(t) = S_{\text{NO}_{2}}(t-1) - \left(\frac{1-Y_{\text{H}}}{Y_{\text{H}}}\right) \left[\left(\frac{1}{1.14}\mu_{\text{HNO}_{3}(1)} \frac{S_{\text{NO}_{3}}(t)}{K_{\text{NO}_{3}(1)} + S_{\text{NO}_{3}}(t)} X_{\text{Bw}}(t)\right) - \frac{1}{1.71} \left(\mu_{\text{HNO}_{2}(1)} \frac{S_{\text{NO}_{3}}(t)}{K_{\text{NO}_{3}(1)} + S_{\text{NO}_{3}}(t)} \frac{S_{\text{NO}_{2}}(t)}{K_{\text{NO}_{3}(1)} + S_{\text{NO}_{2}}(t)} X_{\text{Bw}}(t)\right) - \frac{1}{1.71} \left(\mu_{\text{HNO}_{2}(1)} \frac{K_{\text{NO}_{3}(1)}}{K_{\text{NO}_{3}(1)} + S_{\text{NO}_{3}}(t)} \frac{S_{\text{NO}_{2}}(t)}{K_{\text{NO}_{2}(1)} + S_{\text{NO}_{2}}(t)} X_{\text{Bw}}(t)\right) \right] \Delta t$$

$$(7)$$

式中: S_{NO_3} 为 NO_3^{-} N浓度, mg·L⁻¹; S_{NO_2} 为 NO_2^{-} N浓度, mg·L⁻¹; X_{Bw} 为活性微生物量(以 COD 表征), mg·L⁻¹; $\mu_{HNO_3(I)}$ 为第1阶段中硝酸盐还原菌的最大增殖速率, d⁻¹; $\mu_{HNO_2(I)}$ 为第1阶段中亚硝酸盐还原菌的最大增殖速率, d⁻¹; $\mu_{HNO_2(II)}$ 为第2阶段中亚硝酸盐还原菌的最大增殖速率, d⁻¹; $K_{NO_3(I)}$ 为第1阶段中硝酸盐的半饱和常数, mg·L⁻¹; $K_{NO_3(I)}$ 为第2阶段中硝酸盐的半饱和常数, mg·L⁻¹; $K_{NO_3(I)}$ 为第2阶段中亚硝酸盐的半饱和常数, mg·L⁻¹; $K_{NO_3(I)}$ 为第2阶段中亚硝酸盐的半饱和常数, mg·L⁻¹; $K_{NO_3(I)}$ 为第2阶段中亚硝酸盐的半饱和常数, mg·L⁻¹; $K_{NO_3(I)}$ 为第2阶段中亚硝酸盐的半饱

4 硝酸盐对微生物群落的影响

硝酸盐会改变管道中微生物的群落结构,并由此实现对 S²的控制。有研究表明,硝酸盐对微 生物的影响主要有 3 种表现形式:生物膜纵深方向上的变化^[15,23,28];微生物群落结构的变化^[38]; SRB 与 soNRB 之间的竞争/协同关系^[15,23,27]。

4.1 生物群落的生物相分层

污水中各组分在生物膜内的渗透深度不同 (COD > $SO_4^2 > NO_3^2$),这就导致生物膜内出现生物相 分层的现象^[15](见图 3)。在加药前,硫酸盐还原区域主要位于生物膜表面 0~500 μm 处的厌氧区,产 甲烷区域则在 500 μm 以下^[23]。投加硝酸盐后,生物膜内各个功能区域的位置和深度均会发生改 变,由表面至内部分别为硫氧化区域 (soNRB 氧化 S²⁻的主要区域)、硫酸盐还原区域和产甲烷区 域,分别位于表面以下 0~700 μm 处、600~1 000 μm 处、小于 900 μm 处。在长期加药之后,各组分 的渗透深度大幅降低, NO₃从 700 μm 降至 350 μm, SO₄²⁻则从 1 000 μm 降至 500 μm,各区域的位置 也会随之变化^[15]。

在重力管底的沉积物中同样存在生物相分层现象。实验结果表明,在加药前,硫酸盐还原区 域主要集中于沉积表层 0~200 µm 处,产甲烷区域则位于表层以下 0~2 cm 处^[28]。投加硝酸盐后,表





层以下 4~6 mm 处形成硫氧化区域,硫酸盐还原区域降至 6~10 mm 处,产甲烷区域则转移至 1~2.5 cm 处^[28]。

4.2 生物群落结构的变化

有研究^[38]表明,soNRB中的β-变形菌受硝酸盐影响最大,其中Simplicispira、丛毛单胞菌(Comamonas)、Azonexus和Thauera^[45]的相对丰度增加趋势较为明显,分别从0.6%、0.2%、0.3%和1.1%升高至33.3%、6.4%、5.4%和5.1%^[38]。此外,能够将S²⁻氧化为单质硫(S⁰)的兼性厌氧菌 Dechloromonas agitata^[46]的相对丰度也从0.5%升高至3.1%^[38]。除soNRB外,甲烷氧化菌也有显著 增加,甲基杆菌属 whittenburyi 1521号^[47]和甲基微菌属BG8^[48]的相对丰度从0%升高至1.8%^[38]。与 soNRB和甲烷氧化菌相反,SRB的相对丰度大幅降低,δ-变形菌属从8.4%降至1.3%^[38]。产甲烷菌 受硝酸盐影响不大,不过各菌属占比均有小幅变动,甲烷细菌属由6.6%降至1.1%,甲烷丝菌属则 由93.1%升高至98.8%^[38]。

4.3 SRB 与 soNRB 间的竞争/协同作用

在硝酸盐的影响下,生物膜内的 soNRB 大量繁殖, soNRB 对有机物的竞争^[49] 减少了 SRB 可利用的有机物,使得 S²⁻的产率有所下降^[23]。除竞争关系外, SRB 和 soNRB 之间也存在着协同关系, soNRB 对 S²⁻的消耗会提高 SRB 的硫酸盐还原活性。有研究^[15,27]表明,投加硝酸盐一段时间之后, S²⁻的产率分别从 3.8 mg·(L·h)⁻¹ 和 6 mg·(L·h)⁻¹ 增加至 5.0 mg·(L h)⁻¹ 和 12 mg·(L·h)⁻¹,上升幅度分别为 57.9% 和 100%。如果可以利用两者的竞争关系,弱化协同关系,就能够提高控制效果,从而降低加药量。

5 当前存在的问题

5.1 硝酸盐耗尽后 SRB 活性的恢复

硝酸盐不会灭活 SRB,但会抑制其硫酸盐还原活性。硝酸盐耗尽后,SRB的硫酸盐还原活性 会逐渐恢复,S²⁻再次出现于污水中^[28]。此外,由于 soNRB 氧化 S²⁻和单质硫(S⁰)的速率不同^[33],部 分 S²⁻转化为亚微米级至微米级的硫单质(S⁰)^{50]}并积累于生物膜中^[15]。在硝酸盐耗尽后,这部分单 质硫会被硫(S⁰)还原菌还原为 S²并释放至污水中,使 S²⁻浓度超过加药前水平^[15,33]。为解决这一问 题,研究人员向管道中投加数倍于原剂量的硝酸盐,但加药量的增加又会引发水质变化问题。

5.2 过量加药所引发的水质变化

投加硝酸盐一段时间之后,生物膜内的 soNRB 大量繁殖,导致硝酸盐消耗速率大幅增加。为防止硝酸盐耗尽后 SRB 恢复活性,需药量也随之增加^[15,27]。有研究^[24,27]表明,每增加 30 mg·L⁻¹的 NO₃ - N就会增加 120~150 mg·L⁻¹ 易降解 COD 的消耗^[27],增加污水厂进水硝态氮 3 mg·L⁻¹,亚硝态氮 6 mg·L^{-1[24]},反硝化过程中的总氮负荷也随之增加。易降解有机物为污水处理中脱氮的重要碳源,碳源的减少与总氮负荷的增加会降低污水处理的脱氮效果,为使出水达标,常需人工投加碳源。 5.3 控制副产物

利用硝酸盐控制 S²会导致温室气体 N₂O 的积累和释放^[28,38,51],其温室效应是 CO₂ 的 296 倍^[52]。 N₂O 产生的主要原因是 soNRB 的 N₂O 还原活性被二价硫 (S²⁻、HS⁻和 H₂S) 抑制^[53],但是否为直接抑制尚有争议。部分学者^[54-55] 认为直接抑制剂是 H₂S 分子,但也有研究^[53] 表明,直接抑制剂为 S²⁻,因为 S²⁻会将 N₂O 还原酶所需的铜沉淀,从而降低 soNRB 的 N₂O 还原速率。因此,须进一步研究以确定还原 N₂O 的直接抑制剂。

除 N₂O 之外,硝酸盐的投加还会导致二甲基三硫化物 (DMTS) 的产生^[56]。DMTS 的气味阈值浓度 (OTC) 极低,仅为 10 ng·L^{-1[57]},是排水管道内的主要气味物质之一。DMTS 主要来源于 soNRB 中 假单胞菌^[58]代谢产生的单质硫 (S⁰) 与 S²⁻结合形成的多硫化物 (S²_n)^[59]。在甲基转移酶的作用下,

多硫化物 (S_n^{2-}) 被转化为 DMTS。此外,有机硫物质的降解和 S²⁻的甲基化也是 DMTS 形成的重要途 径^[60-61]。

6 研究展望

1) 硝酸盐氧化 S²的速率与污水的 pH 呈正相关,与NO₃-N 和 S²的质量比呈负相关。可以根据 这一规律对硝酸盐的投加方式和投加浓度等参数进一步优化,提高硝酸盐的控制效果并降低加药 量,减少水质变化对污水厂运行的影响。soNRB 与 SRB 之间具有竞争关系和协同关系,如果能够 强化两者的竞争关系,弱化协同关系,应当能够进一步提高硝酸盐的控制效果。

2) N₂O 和 DMTS 是 2 种重要的控制副产物,对环境具有负面影响,但其负面影响没有具体量 化。因此,在应用硝酸盐控制 S²⁻的同时,还应对其造成的负面影响进行具体量化,如投加一定浓 度硝酸盐所导致的温室效应等,探究副产物的控制方法及其效果和缺陷,形成能够指导实践的理 论。此外,是否还有其他副产物也需要开展进一步的研究,如硝酸盐与含硫物质在作用过程中形 成的中间产物等。

3) 硝酸盐浓度衰减动力学模型有待完善,该模型主要通过 soNRB 的硝酸盐消耗速率来模拟硝酸盐浓度的变化,但 soNRB 利用硝酸盐氧化不同物质的速率有所不同,生物膜厚度、污水的流速等参数对有机物、硝酸盐和硫酸盐的扩散有一定影响,生物膜内的生物量则对大分子有机物的水解、S²⁻等物质的产量有一定影响,所以动力学模型还应在以上几个方面进一步优化。此外,这一动力学模型还未完全整合到 WATS 中,因为这一模型与缓流水体的实际情况更为贴合,还须对其进行调整,整合到 WATS 中。

4)实验室中用于模拟排水管道的反应器与实际排水管道所处的环境、水力条件等都有所不同,还须在实际排水管道中进行大量验证性的中试实验以确定硝酸盐不同应用方式的实际效果。

参考文献

- [1] JEFF F, YUAN Z G, PAUL L. Dissolved methane in rising main sewer systems: Field measurements and simple model development for estimating greenhouse gas emissions[J]. Water Science and Technology, 2009, 60(11): 2963-2971.
- [2] GUISASOLA A, HAAS D D, KELLER J, et al. Methane formation in sewer systems[J]. Water Research, 2008, 42(6/7): 1421-1430.
- [3] SHARMA K R, YUAN Z G, HAAS D D, et al. Dynamics and dynamic modelling of H₂S production in sewer systems[J].
 Water Research, 2008, 42(10/11): 2527-2538.
- [4] SUN J, HU S H, SHARMA K R, et al. Stratified microbial structure and activity in sulfide and methane-producing anaerobic sewer biofilms[J]. Applied and Environmental Microbiology, 2014, 80(22): 7042-7052.
- [5] SUTHERLAND-STACEY L, CORRIE S, NEETHLING A, et al. Continuous measurement of dissolved sulfide in sewer systems[J]. Water Science and Technology, 2008, 57(3): 375-381.
- [6] BOON A G. Septicity in sewers: Causes, consequences and containment[J]. Water Science and Technology, 1995, 31(7): 237-253.
- [7] ROBERTS D J, NICA D, ZUO G, et al. Quantifying microbially induced deterioration of concrete: Initial studies[J]. International Biodeterioration and Biodegradation, 2002, 49(4): 227-234.

- [8] 许小冰, 王怡, 王社平, 等. 城市排水管道中有害气体控制的国内外研究现状[J]. 中国给水排水, 2012, 28(14): 9-12.
- [9] MUEZZINOGLU A. A study of volatile organic sulfur emissions causing urban odors[J]. Chemosphere, 2003, 51(4): 245-252.
- [10] ÆSØY A, ØDEGAARD H, BENTZEN G. The effect of sulphide and organic matter on the nitrification activity in a biofilm process[J]. Water Science and Technology, 1998, 37(1): 115-122.
- [11] GANIGUE R, GUTIERREZ O, ROOTSEY R, et al. Chemical dosing for sulfide control in Australia: An industry survey[J].
 Water Research, 2011, 45(19): 6564-6574.
- [12] ZHANG L H, SCHRYVER P D, GUSSEME B D, et al. Chemical and biological technologies for hydrogen sulfide emission control in sewer systems: A review[J]. Water Research, 2008, 42(1/2): 1-12.
- [13] GANIGUÉ R, YUAN Z G. Impact of oxygen injection on CH₄ and N₂O emissions from rising main sewers[J]. Journal of Environmental Management, 2014, 144: 279-285.
- [14] GUTIERREZ O, MOHANAKRISHNAN J, SHARMA K R, et al. Evaluation of oxygen injection as a means of controlling sulfide production in a sewer system[J]. Water Research, 2008, 42(17): 4549-4561.
- [15] JIANG G M, SHARMA K R, YUAN Z G. Effects of nitrate dosing on methanogenic activity in a sulfide-producing sewer biofilm reactor[J]. Water Research, 2013, 47(5): 1783-1792.
- [16] JIANG G M, GUTIERREZ O, SHARMA K R, et al. Effects of nitrite concentration and exposure time on sulfide and methane production in sewer systems[J]. Water Research, 2010, 44(14): 4241-4251.
- [17] AUGUET O, PIJUAN M, BORREGO C M, et al. Control of sulfide and methane production in anaerobic sewer systems by means of downstream nitrite dosage[J]. Science of the Total Environment, 2016, 550: 1116-1125.
- [18] ZHANG L S, KELLER J, YUAN Z G. Inhibition of sulfate-reducing and methanogenic activities of anaerobic sewer biofilms by ferric iron dosing[J]. Water Research, 2009, 43(17): 4123-4132.
- [19] FIRER D, FRIEDLER E, LAHAV O. Control of sulfide in sewer systems by dosage of iron salts: Comparison between theoretical and experimental results, and practical implications[J]. Science of the Total Environment, 2008, 392(1): 145-156.
- [20] GUTIERREZ O, PARK D, SHARMA K R, et al. Effects of long-term pH elevation on the sulfate-reducing and methanogenic activities of anaerobic sewer biofilms [J]. Water Research, 2009, 43(9): 2549-2557.
- [21] GUTIERREZ O, SUDARJANTO G, REN G, et al. Assessment of pH shock as a method for controlling sulfide and methane formation in pressure main sewer systems[J]. Water Research, 2014, 48: 569-578.
- [22] MORENO L, PREDICALA B, NEMATI M. Laboratory, semi-pilot and room scale study of nitrite and molybdate mediated control of H₂S emission from swine manure[J]. Bioresource Technology, 2010, 101(7): 2141-2151.
- [23] OKABE S, ITO T, SATOH H, et al. Effect of nitrite and nitrate on biogenic sulfide production in sewer biofilms determined by the use of microelectrodes[J]. Water Science and Technology, 2003, 47(11): 281-288.
- [24] BENTZEN G, SMIT A T, BENNETT D, et al. Controlled dosing of nitrate for prevention of H₂S in a sewer network and the effects on the subsequent treatment processes[J]. Water Science and Technology, 1995, 31(7): 293-302.

- [25] DAVIDOVA I, HICKS M S, FEDORAK P M, et al. The influence of nitrate on microbial processes in oil industry production waters[J]. Journal of Industrial Microbiology and Biotechnology, 2001, 27(2): 80-86.
- [26] YANG W, VOLLERTSEN J, HVITVED-JACOBSEN T. Anoxic sulfide oxidation in wastewater of sewer networks[J]. Water Science and Technology, 2005, 52(3): 191-199.
- [27] MOHANAKRISHNAN J, GUTIERREZ O, SHARMA K R, et al. Impact of nitrate addition on biofilm properties and activities in rising main sewers[J]. Water Research, 2009, 43(17): 4225-4237.
- [28] LIU Y W, SHARMA K R, NI B J, et al. Effects of nitrate dosing on sulfidogenic and methanogenic activities in sewer sediment[J]. Water Research, 2015, 74: 155-165.
- [29] PARK K, LEE H, PHELAN S, et al. Mitigation strategies of hydrogen sulphide emission in sewer networks: A review[J]. International Biodeterioration and Biodegradation, 2014, 95: 251-261.
- [30] NIELSEN P H, RAUNKJÆR K, NORSKER N H, et al. Transformation of wastewater in sewer systems: A review[J]. Water Science and Technology, 2015, 25(6): 17-31.
- [31] WIERINGA K T. The formation of acetic acid from carbon dioxide and hydrogen by anaerobic spore-forming bacteria[J]. Antonie Van Leeuwenhoek, 1939, 6(1): 251-262.
- [32] PODUSKA R A, ANDERSON B D. Successful storage lagoon odor control[J]. Water Pollution Control Federation, 1981, 53(3): 299-310.
- [33] JIANG G M, SHARMA K R, GUISASOLA A, et al. Sulfur transformation in rising main sewers receiving nitrate dosage[J]. Water Research, 2009, 43(17): 4430-4440.
- [34] LI W, ZHAO Q L, LIU H. Sulfide removal by simultaneous autotrophic and heterotrophic desulfurization-denitrification process[J]. Journal of Hazardous Materials, 2009, 162(2/3): 848-853.
- [35] MATHIOUDAKIS V L, VAIOPOULOU E, AIVASIDIS A, et al. Addition of nitrates for odor control in sewer networks: Laboratory and field experiments[J]. Global Nest, 2006, 8(1): 37-42.
- [36] YANG W, VOLLERTSEN J, HVITVED-JACOBSEN T. Anoxic control of odour and corrosion from sewer networks[J]. Water Science and Technology, 2004, 50(4): 341-349.
- [37] LIU Y C, WU C, ZHOU X H, et al. Sulfide elimination by intermittent nitrate dosing in sewer sediments[J]. Journal of Environmental Sciences, 2015, 27(1): 259-265.
- [38] AUGUET O, PIJUAN M, GUASCH-BALCELLS H, et al. Implications of downstream nitrate dosage in anaerobic sewers to control sulfide and methane emissions[J]. Water Research, 2015, 68(1): 522-532.
- [39] RODRÍGUEZ-GOMEZ L E, DELGADO S, ÁLVAREZ M, et al. Inhibition of sulfide generation in a reclaimed wastewater pipe by nitrate dosage and denitrification kinetics[J]. Water Environment Research, 2005, 77(2): 193-198.
- [40] SARACEVIC E, BERTRÁN D L F, MATSCHÉ N. Odour and corrosion problems in pressure sewers[J]. Water Practice and Technology, 2007, 2(1): 115-123.

- [41] HENZE M, GUJER W, MINO T, et al. Activated sludge model No.2d, ASM2D[J]. Water Science and Technology, 1999, 39(1): 165-182.
- [42] ABDUL-TALIB S, HVITVED-JACOBSEN T, VOLLERTSEN J, et al. Half saturation constants for nitrate and nitrite by insewer anoxic transformations of wastewater organic matter[J]. Water Science and Technology, 2002, 46(9): 185-192.
- [43] ABDUL-TALIB S, UJANG Z, VOLLERTSEN J, et al. Model concept for nitrate and nitrite utilization during anoxic transformation in the bulk water phase of municipal wastewater under sewer conditions[J]. Water Science and Technology, 2005, 52(3): 181-189.
- [44] VOLLERTSEN J, HVITVED-JACOBSEN T, UJANG Z, et al. Integrated design of sewers and wastewater treatment plants[J]. Water Science and Technology, 2002, 46(9): 11-20.
- [45] EDDIE C, JAAP V R, ANDREAS S, et al. Identification of bacteria potentially responsible for oxic and anoxic sulfide oxidation in biofilters of a recirculating mariculture system[J]. Applied and Environmental Microbiology, 2005, 71(10): 6134-6141.
- [46] BRUCE R A, ACHENBACH L A, COATES J D. Reduction of (per)chlorate by a novel organism isolated from paper mill waste[J]. Environmental Microbiology, 1999, 1(4): 319-329.
- [47] BOWMAN J P, SLY L I, NICHOLS P D, et al. Revised taxonomy of the methanotrophs: Description of *methylobacter* gen. nov., emendation of *methylococcus*, validation of *methylosinus* and *methylocystis* species, and a proposal that the family *methylococcaceae* includes only the group I methanotrophs[J]. International Journal of Systematic and Evolutionary Microbiology, 1993, 43(4): 735-753.
- [48] KITS K D, KALYUZHNAYA M G, KLOTZ M G, et al. Genome sequence of the obligate gammaproteobacterial methanotroph *methylomicrobium album* strain BG8[J]. Genome Announcements, 2013, 1(2): 11-12.
- [49] OKABE S, ITOH T, SATOH H., et al Analyses of spatial distributions of sulfate-reducing bacteria and their activity in aerobic wastewater biofilms[J]. Applied and Environmental Microbiology, 1999, 65: 5107-5116.
- [50] KLEINJAN W E, LAMMERS J N J J, KEIZER A D, et al. Effect of biologically produced sulfur on gas absorption in a biotechnological hydrogen sulfide removal process[J]. Biotechnology and Bioengineering, 2006, 94(4): 633-644.
- [51] ABDUL-TALIB S, HVITVED-JACOBSEN T, VOLLERTSEN J, et al. Anoxic transformations of wastewater organic matter in sewers: Process kinetics, model concept and wastewater treatment potential[J]. Water Science and Technology, 2002, 45(3): 53-60.
- [52] 袁伟玲,曹凑贵,李成芳,等. 稻鸭、稻鱼共作生态系统CH₄和N₂O温室效应及经济效益评估[J]. 中国农业科学, 2009, 42(6): 2052-2060.
- [53] BARTACEK J, MANCONI I, SANSONE G, et al. Divalent metal addition restores sulfide-inhibited N₂O reduction in pseudomonas aeruginosa[J]. Nitric Oxide, 2010, 23(2): 101-105.
- [54] PAN Y T, YE L, YUAN Z G. Effect of H₂S on N₂O reduction and accumulation during denitrification by methanol utilizing

denitrifiers[J]. Environmental Science and Technology, 2013, 47(15): 8408-8415.

- [55] SCHONHARTING B, METZGER J W, KRAUTH K, et al. Release of nitrous oxide (N₂O) from denitrifying activated sludge caused by H₂S-containing wastewater: Quantification and application of a new mathematical model[J]. Water Science and Technology, 1998, 38(1): 237-246.
- [56] GU T F, TAN P Y, ZHOU Y C, et al. Characteristics and mechanism of dimethyl trisulfide formation during sulfide control in sewer by adding various oxidants[J]. Science of the Total Environment, 2019, 673: 719-725.
- [57] JIANG Y, CHENG B, LIU M X, et al. Spatial and temporal variations of taste and odor compounds in surface water, overlying water and sediment of the western Lake Chaohu, China[J]. Bulletin of Environmental Contamination and Toxicology, 2016, 96(2): 186-191.
- [58] TAN W B, JIANG Z, CHEN C, et al. *Thiopseudomonas denitrificans* gen. nov., sp. nov., isolated from anaerobic activated sludge[J]. International Journal of Systematic and Evolutionary Microbiology, 2015, 65(1): 225-229.
- [59] LIANG S, ZHANG L, JIANG F. Indirect sulfur reduction via polysulfide contributes to serious odor problem in a sewer receiving nitrate dosage[J]. Water Research, 2016, 100: 421-428.
- [60] HE R, YAO X Z, CHEN M, et al. Conversion of sulfur compounds and microbial community in anaerobic treatment of fish and pork waste[J]. Waste Management, 2018, 76: 383-393.
- [61] ZHOU X Y, ZHANG K J, ZHANG T Q, et al. An ignored and potential source of taste and odor (T&O) issues-biofilms in drinking water distribution system(DWDS)[J]. Applied Microbiology and Biotechnology, 2017, 101(9): 3537-3550.

(本文编辑:曲娜,郑晓梅,张利田)

Research progress of H₂S gas control by nitrate in the sewer

LU Jinsuo^{1,*}, ZHAO Zicong¹, ZHANG Zhiqiang¹, ZHOU Yapeng¹, CHAI Shouning¹, GUAN Wei²

1. Key Laboratory of Northwest Water Resources Environment and Ecology, Ministry of Education, Xi'an University of Architecture and Technology, Xi'an 710055, China

2. Xi'an Municipal Facilities Administration, Xi'an 710016, China

*Corresponding author, E-mail: lujinsuo@163.com

Abstract The sulfide (S^{2-}) produced by sulfate reducing bacteria (SRB) metabolism in the sewer will lead to H_2S gas release and pipeline corrosion, thus it will increase the maintenance cost of the pipelines, and furthermore threaten the health of workers and residents. The addition of chemicals is main technical measure to inhibit the formation of sulfide in sewer pipelines. Among the available chemicals, nitrate was widely used and studied for the reduction of H_2S production due to its high inhibition efficiency and easy-to-use. In this study, the state of art of S^{2-} controlled by nitrate was reviewed in the focus of the principle, the efficiency, influencing factors, nitrate consumption rules, as well as the effect of nitrate on the evolution of microbial community. In addition, the perspectives of this technology were also discussed here based on the current research progress and problems.

Keywords sewer; H₂S gas; nitrate; research progress