



文章栏目：相关研究

DOI 10.12030/j.cjee.202302056 中图分类号 X52 文献标识码 A

朱畅, 王娟, 郑天龙, 等. 农村真空排水系统异味产生规律及控制措施[J]. 环境工程学报, 2023, 17(5): 1705-1716. [ZHU Chang, WANG Juan, ZHENG Tianlong, et al. Odor generation pattern and control measures of rural vacuum drainage system[J]. Chinese Journal of Environmental Engineering, 2023, 17(5): 1705-1716.]

农村真空排水系统异味产生规律及控制措施

朱畅^{1,2}, 王娟^{1,✉}, 郑天龙^{2,†}, 胡凡^{2,3}, 门颖欣^{2,3}, 吕金鑫^{2,3}, 李文凯⁴,
曹英楠^{2,3}, 刘建国³

1. 内蒙古工业大学土木工程学院, 呼和浩特 010051; 2. 中国科学院生态环境研究中心, 水污染控制实验室, 北京 100085; 3. 内蒙古工业大学能源与动力工程学院, 环境污染控制与修复内蒙古自治区高等学校重点实验室, 呼和浩特 010051; 4. 陕西建工第十二建设集团有限公司, 安康 725000

摘要 为探究农村真空排水系统异味逸散对周围居民的潜在健康风险, 采用真空排水实验装置并结合异味分区监测和相关性分析等方法, 研究了农村真空排水系统家庭户管、真空井、真空站等全流程的异味逸散规律。结果表明: 农村家庭户管卫生间黑水(TBW)、卫生间灰水(TGW)、厨房灰水(KGW)管道中 H_2S 质量浓度平均值分别为 0.08、0.06、0.06 $mg \cdot m^{-3}$, 均达到恶臭污染物厂界标准(GB 14554-1993)2 级厂界标准限值(0.06 $mg \cdot m^{-3}$); TBW 管道中 NH_3 、 C_3H_5N 、 $C_2H_6S_2$ 、OU 的异味质量浓度峰值为 5.79、2.58、0.18、337 $mg \cdot m^{-3}$, 明显高于在 TGW 和 KGW 管道中的质量浓度峰值(0.32 和 0.62 $mg \cdot m^{-3}$, 0.18 和 0.31 $mg \cdot m^{-3}$, 0.06 和 0.05 $mg \cdot m^{-3}$, 136 和 170 $mg \cdot m^{-3}$); 真空井周围 NH_3 和 H_2S 质量浓度峰值分别超过 3 级厂界标准限值(4.0 $mg \cdot m^{-3}$ 、0.32 $mg \cdot m^{-3}$) 的 2.80 和 17.56 倍, 真空井防跌水结构改造后 NH_3 和 H_2S 峰值质量浓度分别下降 72.3% 和 65.1%; 真空站周围 OU、 H_2S 、 CS_2 、 C_8H_8 、 $C_2H_6S_2$ 质量浓度变化与其运行电功率变化的相关系数分别为 -0.370、-0.452、-0.169、-0.426、-0.379。由此可知, 农村真空排水系统存在 H_2S 等异味气体质量浓度超标的现象, 不同水质管道异味特征不同, 真空井是整个真空排水系统异味质量浓度最高的区域, 对真空井进行防跌水结构改造可使真空井周围异味质量浓度明显降低, 真空站周围异味质量浓度变化与其运行功率变化具有显著相关性。该研究结果可为农村排水技术的改良设计和参数优化提供参考。

关键词 真空排水; 异味; 控制措施; 产生规律; 农村

真空排水系统是一种依靠气压差产生高速气流裹挟污水传输的排水系统^[1], 与传统重力排水系统相比, 具有防堵性能好、地形限制较小、施工便利等优势, 在广大城市和农村地区被广泛使用。但是, 真空排水系统在我国农村地区应用时也普遍存在用户端真空洁具噪声较大^[2]、系统节点存在异味、北方地区冬季管道易冰冻等弊端。因此, 为使真空排水系统在农村地区更加安全稳定运行, 开展针对农村真空排水系统机理和技术优化的研究迫在眉睫。

一般而言, 真空排水管道的密封性减少了排水系统沿线的异味散发, 这在一定程度上避免了农村地区传统重力排水系统普遍存在的夏季蚊蝇滋生、污水横流、恶臭明显等问题。但真空排水系统在运行过程中, 真空站与真空井等点位依然是异味逸散的热点区域, 异味的扩散给当地村民

收稿日期: 2023-02-13; 录用日期: 2023-03-23

基金项目: 国家自然科学基金重点资助项目(51838013)

第一作者: 朱畅(1997—), 男, 硕士研究生, E-mail: 18951341975@163.com; ✉通信作者: 王娟(1987—), 女, 博士, 副教授, E-mail: wangjuan@imut.edu.cn; †通信作者: 郑天龙(1988—), 男, 博士, 副研究员, E-mail: tlzheng@rcees.ac.cn

的日常生活与身体健康带来潜在危害^[3]。针对真空排水系统的异味问题,有关研究探索了真空排水系统真空站排气在生物法除臭前后甲烷、硫化氢、二氧化碳和一氧化碳的质量浓度变化,但却忽略了对真空排水系统全流程的异味逸散规律的探索^[4]。整体而言,真空排水系统气体逸散规律的研究相对较少,制约了真空排水系统异味控制水平的提高,开展针对真空排水系统异味逸散规律性的研究具有重要的现实意义。

本研究以内蒙古自治区呼和浩特市某农村为示范基地,采用“重力流户管+真空流室外管混合多级收集模式”,对农村真空排水系统全流程的异味逸散规律进行分析,重点分析农村真空排水系统异味散发的重点区域,提出户管水封、真空井防跌水结构设计、真空站物理和生物耦合吸附等相应的异味控制措施,旨在为进一步探索农村真空排水系统的技术优化方法及实际推广应用提供参考。

1 材料与方法

1.1 实验装置及运行模式

本研究实验装置位于内蒙古自治区呼和浩特市某农村实验示范基地,采用“重力流户管+真空流室外管混合多级收集模式”,对农村真空排水系统全流程异味逸散规律进行研究。该模式是农村室外真空排水系统常采用的排水模式之一^[5],应用于农村地区,具有节约建设成本(可在原有重力户管上进行改造)、排水噪声小(避免室内安装真空便器噪声较大^[6])等优点。该真空排水系统主要分为家庭户管、真空井、真空管网、真空站4部分(图1)。

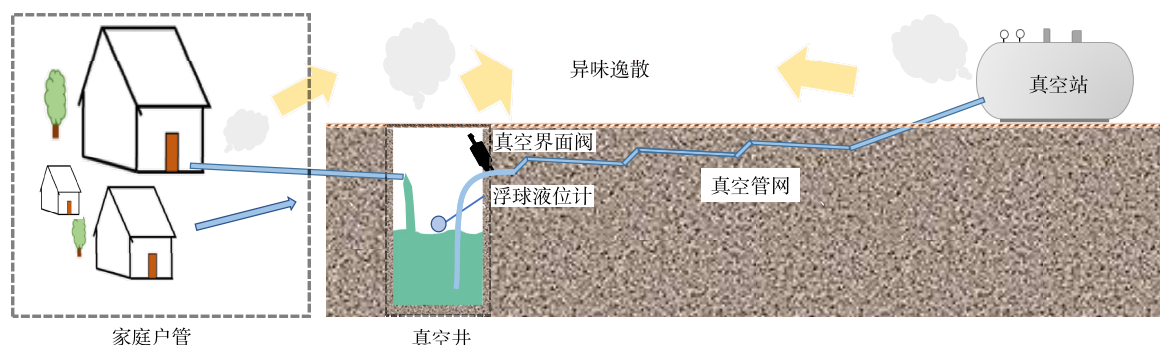


图1 重力流户管+真空流室外管混合多级收集系统示意图

Fig. 1 Diagram of gravity flow pipe+vacuum flow outdoor pipe mixed multi-stage collection system

家庭户管由3组排水管道组成,分别为连接马桶的卫生间黑水管(toilet black water, TBW; 6 m, $\phi 110\text{ mm}\times 2.8\text{ mm}$; 联塑, 中国)、连接卫生间地漏和洗脸盆的卫生间灰水管(toilet gray water, TGW; 6 m, $\phi 50\text{ mm}\times 2\text{ mm}$; 联塑, 中国)、连接厨房水槽的厨房灰水管(kitchen grey water, KGW, 14 m; $\phi 75\text{ mm}\times 2.3\text{ mm}$; 联塑, 中国),3组管道坡度均为3‰。真空井由容积为100 L的塑料水桶制成。真空管网(28 m, $\phi 63\text{ mm}\times 2.8\text{ mm}$; 镀美, 中国)连接真空井与真空站,坡度为2‰。真空站中真空罐为碳钢材质,容积为750 L;真空泵选取水环式真空泵(型号:2BV2061; 荣峰, 中国);排水泵选取射流式排水泵(型号:JET-2800; 众井, 中国)。

实验装置服务规模为10户,即污水收集量为 $1\text{ t}\cdot\text{d}^{-1}$ 。根据《农村生活污水处理技术验证评价规范》(简称《规范》)设计真空排水系统排水流量(图2)。《规范》中农村污水排放时变化系数变化较大,相关研究^[7]也表明,排水主要集中在早中晚3个时间段。由于农村夜间排水量较少^[8],本系统的运行时刻设置为每日07:00—22:00。系统在此时段运行,可避免真空排水系统夜间运行产生的噪声对附近居民带来影响^[6]。

在装置运行过程中，室内重力排水出户管将户内产生的生活污水排入真空井内，待污水汇入真空井内并达到 100 L 时，触发真空井内的液位计使真空界面阀开启。真空井内污水在系统负压的作用下，沿着真空管道汇入真空站的真空罐中。在真空排水系统运行时，采用真空泵使真空系统正常工作压力维持在 $-0.05\sim-0.07\text{ MPa}^{[1]}$ 。在恢复真空排水系统内正常工作压力时，真空泵启动运行时间约 3 min，此时真空泵抽吸真空罐内的气体并向外排出。当真空罐内污水量达到 500 L 后，触发罐内液位计，自控系统可控制污水泵排放污水。

1.2 异味监测指标及方法

使用手提式气体分析仪 PTM600(深圳市逸云天电子有限公司，中国)分析异味，并实时监测记录异味质量浓度数据。在夏季，对户管、真空井、真空站 3 处异味潜在风险区域进行异味监测，监测指标包括 GB 14554-1993 中规定的氨气(NH_3)、三甲胺($\text{C}_3\text{H}_9\text{N}$)、硫化氢(H_2S)、甲硫醇(CH_4S)、甲硫醚(C_2SH_6)、二甲基二硫醚($\text{C}_2\text{H}_6\text{S}_2$)、二硫化碳(CS_2)、苯乙烯(C_8H_8)、臭气(OU)9 种监测指标，并增加挥发性有机物(VOC_S)、乙硫醇($\text{C}_2\text{H}_6\text{S}$)2 种监测指标，总计监测 11 种恶臭污染物指标。采用 GB 14554-1993 中规定的新建恶臭污染物厂界标准值评定异味质量浓度情况，结果如表 1 所示。

表 1 GB 14554-1993 恶臭污染物厂界标准值
Table 1 Standard value of odor pollutants factory boundary in GB 14554-1993

厂界标准级别	监测项目								臭气 (OU)
	氨气 (NH_3)/ ($\text{mg}\cdot\text{m}^{-3}$)	三甲胺 ($\text{C}_3\text{H}_9\text{N}$)/ ($\text{mg}\cdot\text{m}^{-3}$)	硫化氢 (H_2S)/ ($\text{mg}\cdot\text{m}^{-3}$)	甲硫醇 (CH_4S) / ($\text{mg}\cdot\text{m}^{-3}$)	甲硫醚 (C_2SH_6) / ($\text{mg}\cdot\text{m}^{-3}$)	二甲基二硫醚 ($\text{C}_2\text{H}_6\text{S}_2$)/ ($\text{mg}\cdot\text{m}^{-3}$)	二硫化碳 (CS_2) / ($\text{mg}\cdot\text{m}^{-3}$)	苯乙烯 (C_8H_8) / ($\text{mg}\cdot\text{m}^{-3}$)	
1级	1.0	0.05	0.03	0.004	0.03	0.03	2.0	3.0	10
2级	1.5	0.08	0.06	0.007	0.07	0.06	3.0	5.0	20
3级	4.0	0.45	0.32	0.020	0.55	0.42	8.0	14	60

在家庭户管监测过程中，为便于户管异味测量，打开不同水质过水的户管清扫口，将气体分析仪监测探头置于清扫口上方 10 cm 位置进行监测，每次连续监测 10 min，待监测数据稳定后，对户管异味数据进行记录。在真空井周围异味监测过程中，将气体分析仪监测探头置于真空井井口水平平面 1 m 位置，在污水汇入真空井时进行监测，每次监测 30 min 并记录异味质量浓度数据。在真空站异味监测过程中，真空站设施位于封闭房间内，气体分析仪监测探头放置在房间几何中心，在真空排水系统日间运行的时间段，进行异味实时监测并记录异味质量浓度数据。

1.3 数据分析方法

使用 SPSS 26.0 统计软件对相关变量之间的斯皮尔曼 (Spearman) 相关性进行统计分析。所有数据结果均在 $P<0.05$ 情况下检验显著性。

2 结果与讨论

2.1 真空排水系统异味概况

真空排水系统中户管、真空井、真空站监测的异味峰值结果如表 2 所示。家庭户管 TBW 管道

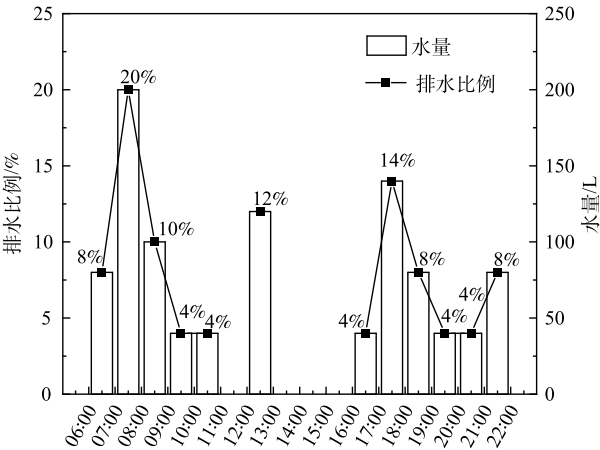


图 2 真空排水系统设计排水流量
Fig. 2 Vacuum drainage system design drainage flow

表 2 真空排水系统异味质量浓度峰值

Table 2 Peak concentration of odor in vacuum drainage system

监测点位	监测项目										
	NH ₃ /	C ₃ H ₉ N/	H ₂ S/	CH ₄ S/	C ₂ SH ₆ /	C ₂ H ₆ S ₂ /	CS ₂ /	C ₈ H ₈ /	OU	VOC _S /	C ₂ H ₆ S/
	(mg·m ⁻³)	(mg·m ⁻³)	(mg·m ⁻³)	(mg·m ⁻³)	(mg·m ⁻³)	(mg·m ⁻³)	(mg·m ⁻³)	(mg·m ⁻³)		(mg·m ⁻³)	(mg·m ⁻³)
卫生间黑水管	5.79 ³⁾	2.58 ³⁾	0.12 ²⁾	0	0.01	0.18 ²⁾	0.49	0.84	337 ³⁾	0	0
卫生间灰水管	0.32	0.18 ²⁾	0.1 ²⁾	0	0	0.06 ²⁾	0.44	0.84	136 ³⁾	0	0
厨房灰水管	0.62	0.31 ²⁾	0.11 ²⁾	0.01 ²⁾	0.02	0.05 ¹⁾	0.23	0	170 ³⁾	0	0
真空井	11.21 ³⁾	5.07 ³⁾	5.62 ³⁾	0	13.56 ³⁾	8.94 ³⁾	0.14	37.29 ³⁾	3211 ³⁾	0	0
真空站	0	0	0.18 ²⁾	0	0	0.34 ¹⁾	0.41	1.74	113 ³⁾	0	0

注: ¹⁾ 超过1级厂界标准限值; ²⁾ 超过2级厂界标准限值; ³⁾ 超过3级厂界标准限值。

中 NH₃、C₃H₉N、OU 指标峰值分别超过规定的 3 级厂界标准限值的 1.45、5.73、5.62 倍。H₂S、C₂H₆S₂ 质量浓度峰值分别超过规定的 2 级厂界标准限值, CH₄S、C₂SH₆、CS₂、C₈H₈、VOC_S、C₂H₆S 质量浓度峰值均达标。

在家庭户管 TGW 管道中, OU 指标峰值超过规定的 3 级厂界标准限值 2.67 倍。C₃H₉N、H₂S、C₂H₆S₂ 质量浓度峰值超过规定的 2 级厂界标准限值, NH₃、CH₄S、C₂SH₆、CS₂、C₈H₈、VOC_S、C₂H₆S 质量浓度峰值均达标。

在家庭户管 KGW 管道中, OU 峰值超过规定的 3 级厂界标准限值的 2.83 倍。C₃H₉N、H₂S、CH₄S、质量浓度峰值超过规定的 2 级厂界标准限值, C₂H₆S₂ 质量浓度峰值超过规定的 1 级厂界标准限值, NH₃、C₂SH₆、CS₂、C₈H₈、VOC_S、C₂H₆S 质量浓度峰值均达标。

真空井周围 NH₃、C₃H₉N、H₂S、C₂SH₆、C₂H₆S₂、C₈H₈、OU 指标峰值分别超过规定的 3 级厂界标准限值的 2.8、11.2、17.56、24.65、21.29、2.66、53.52 倍, CH₄S、CS₂、VOC_S、C₂H₆S 质量浓度峰值均达标。

真空站周围 OU 峰值超过规定的 3 级厂界标准限值的 1.88 倍, H₂S 质量浓度峰值超过规定的 2 级厂界标准限值, C₂H₆S₂ 质量浓度峰值超过规定的 1 级厂界标准限值, NH₃、C₃H₉N、CH₄S、C₂SH₆、CS₂、C₈H₈、VOC_S、C₂H₆S 质量浓度峰值均达标。

由表 2 可知, CS₂ 在不同热点区域的质量浓度峰值均未超过 1 级限定标准值, GB 14554-1993 中未规定的 VOC_S、C₂H₆S 异味指标在各热点区域均未监测出。不同过水水质的家庭户管中异味质量浓度不同, 其中 NH₃、C₃H₉N、C₂H₆S₂、OU 在卫生间黑水管道中的质量浓度峰值远高于另外 2 种过水管道中的峰值。由此可见, 排水管道中不同的过水水质对管道中异味的影响较大。真空井周围异味问题较为突出, 多项异味指标质量浓度峰值远超规定的 3 级限值标准, 故真空井异味问题须多加防控。真空站周围异味问题较低, 但部分异味指标质量浓度峰值依然超标, 因此也须制定相应的防控措施。

2.2 家庭户管异味成因分析及控制措施

在真空排水系统中, 家庭户管距离村民的生活区域较近, 通常采用“水封”方式阻隔管内恶臭气体逸散至室内, 但有时因为存水弯缺水、外界气压变化、采用非标管件等因素导致农户室内串味^[9], 因此探究管内异味逸散规律具有研究意义。H₂S 和 NH₃ 是排水系统中最为典型的 2 种恶臭气体^[10]。已有研究^[11-13]表明, H₂S 是导致排水管道释放恶臭气味的重要物质之一。H₂S 容易使人困乏、头晕, 扩散到空气中后, 还会对周边居民的生活质量造成严重的影响, 质量浓度高时甚至可以造成生命危险。NH₃ 对人体有极强的刺激性, 能够使皮肤、眼睛、器官黏膜受损, 使人体各种组织遭到破坏, 人若吸入过多氨气, 能引起肺肿胀, 破坏运氧功能, 甚至死亡。因此本研究对这

2 种恶臭气体进行重点讨论。

TBW 管道、TGW 管道、KGW 管道异味监测结果如图 3 所示。TBW、TGW、KGW 管道内 H_2S 质量浓度均超过规定的 2 级限值标准 ($0.06 \text{ mg}\cdot\text{m}^{-3}$)。这是家庭户管内为厌氧环境，管壁中的硫酸盐还原菌在厌氧环境下将污水中的硫酸盐有机物还原生成 H_2S 导致的^[14]。TBW 管道内过水携带含尿液和粪便^[7]，这使得卫生间黑水中的 $\text{NH}_4^+\text{-N}$ 、TN 度较高^[15]。图 4 中管道内过水水质多次监测数据结果也证实了这一点，TBW 管道内 NH_3 气体质量浓度峰值远高于 TGW 和 KGW 管道内的质量浓度峰值，分别为 TGW 和 KGW 管道内的 18.09 倍和 9.34 倍，且超过了表 1 中所规定的 3 级限值标准值的 1.45 倍。KGW 中的硫化物质量浓度比另外 2 种管道过水中的硫化物质量浓度高，但 H_2S 质量浓度却较低，这是 3 种水质管道中厨房管道使用频率最低，KGW 管道内异味质量浓度得到长时间稀释导致的。总体而言，TBW 管道中的异味质量浓度最高，其次是 KGW 管道和 TGW 管道。对于家庭户管管道的异味防控，应采取水封、管道接口密封等相关措施，以避免异味和气溶胶的散播给村民身体健康带来的危害。

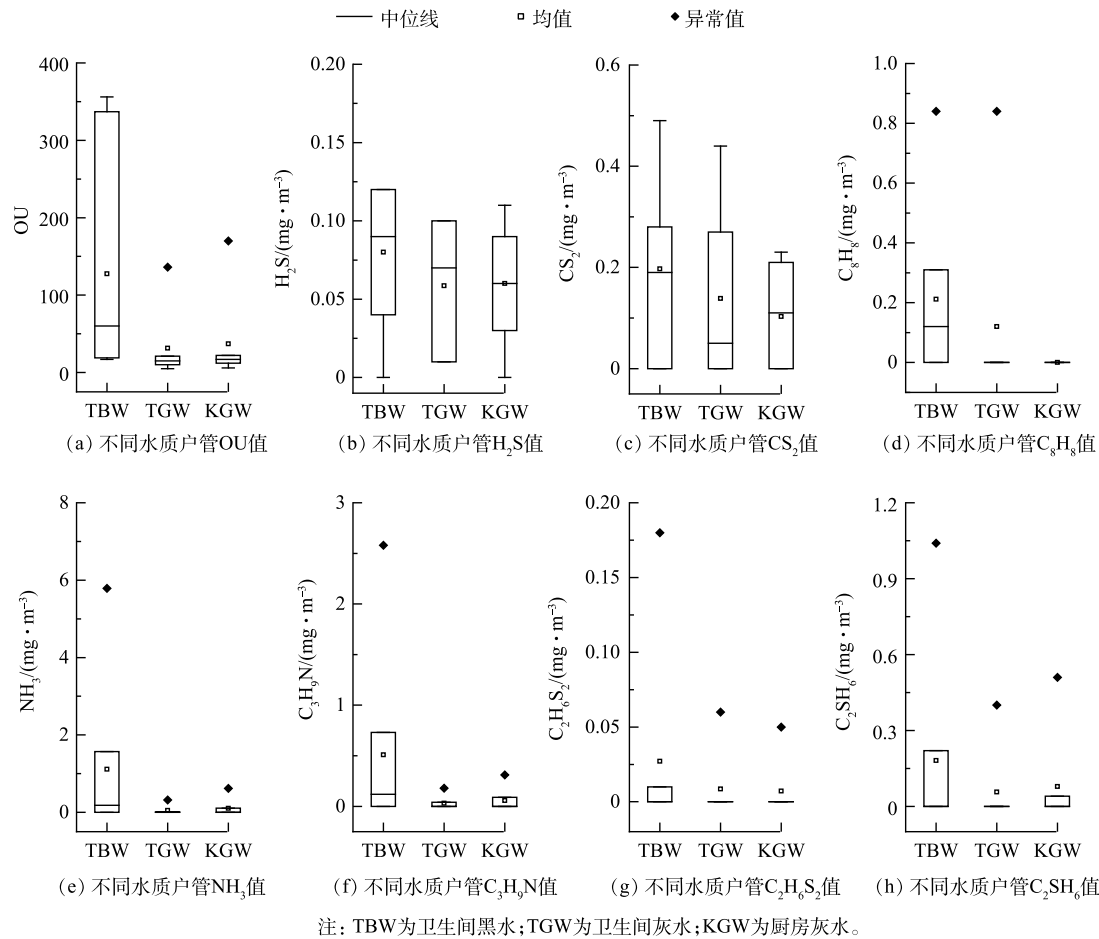
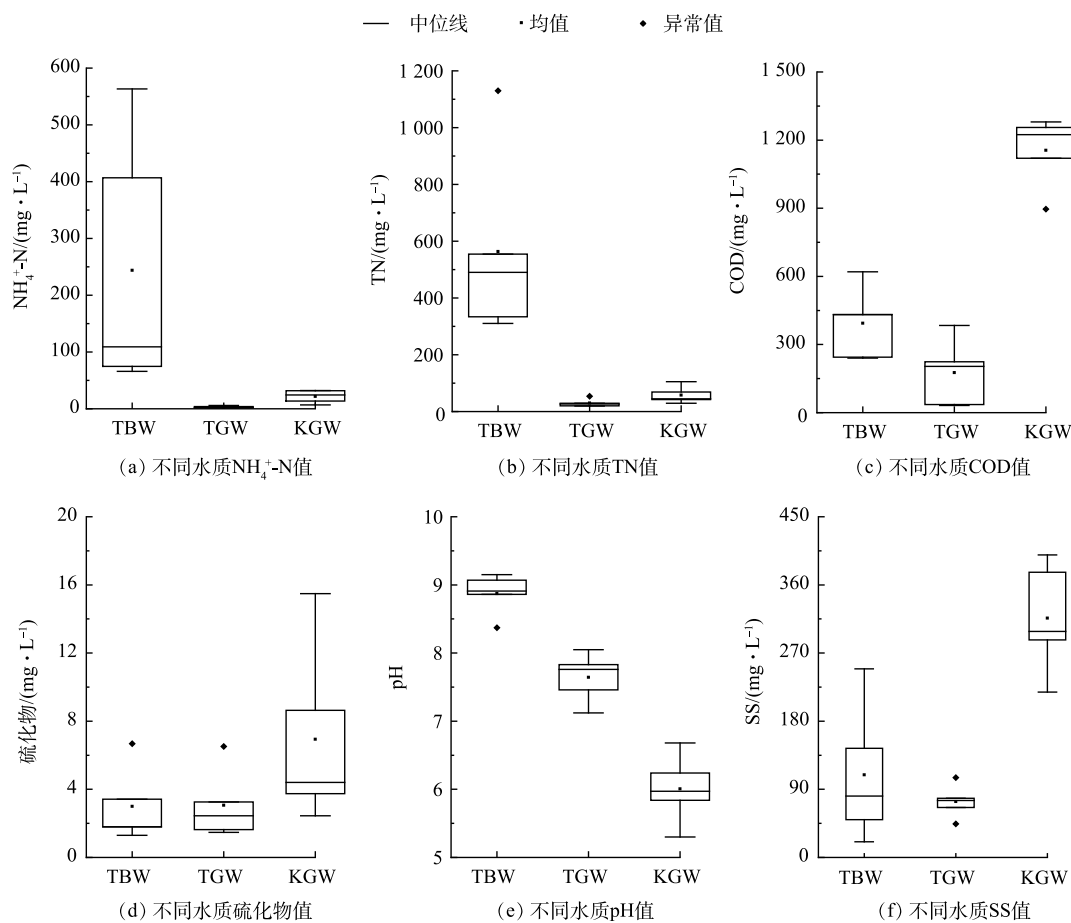


图 3 不同水质户管异味监测

Fig. 3 Odor monitoring in different water quality household

2.3 真空井异味成因分析及控制措施

在家庭户管收集污水汇入真空井时，对真空井周围进行 0.5 h 的异味持续监测，监测结果如图 5 所示。 NH_3 、 H_2S 、OU、 C_8H_8 、 $\text{C}_3\text{H}_9\text{N}$ 、 $\text{C}_2\text{H}_6\text{S}_2$ 、 C_2SH_6 峰值分别超过表 1 中的 3 级限值标准，其中 NH_3 和 H_2S 质量浓度峰值分别为 $11.21 \text{ mg}\cdot\text{m}^{-3}$ 和 $17.56 \text{ mg}\cdot\text{m}^{-3}$ ，超过 3 级限值标准的 2.80 和 17.56 倍。真空井周围异味质量浓度较高的原因是，污水进水口与真空井底部存在高差，污水跌水使真



注: TBW为卫生间黑水; TGW为卫生间灰水; KGW为厨房灰水。

图4 不同水质户管过水污染物质量浓度

Fig. 4 Concentration of pollutants in different water quality household water

空井内污水剧烈紊动, 造成污水中溶解的 NH_3 和 H_2S 大量逸出^[16]。在该模式下的真空排水系统中, 真空井是异味质量浓度最高的区域。过高的异味质量浓度给维护检修人员和附近居民均带来潜在的健康危害风险^[12, 17]。因此, 针对真空井周围异味质量浓度较高的问题, 须采取一定的控制防范措施。

为避免污水汇入真空井内发生剧烈跌水, 在真空井进水口处连接一节向真空井底部延伸的管道, 该排水管道口距离井底 10 cm, 使得跌水高度降低约 80%。在该条件下控制与跌水时相同的污水进水量后, 连续 0.5 h 的异味监测, 监测结果如图 6 所示。防跌水结构设计后, NH_3 质量浓度峰值为 $3.1 \text{ mg}\cdot\text{m}^{-3}$, 平均质量浓度为 $0.11 \text{ mg}\cdot\text{m}^{-3}$, 与跌水结构相比, 质量浓度峰值降低 72.3%, 平均质量浓度降低 87.29%; H_2S 质量浓度峰值为 $1.96 \text{ mg}\cdot\text{m}^{-3}$, 平均质量浓度为 $0.21 \text{ mg}\cdot\text{m}^{-3}$, 与跌水结构相比质量浓度峰值降低 65.1%, 平均质量浓度降低 63.00%; OU 峰值为 1760, 平均值为 131.54, 与跌水结构相比峰值降低 45.2%, 平均值下降 71.40%; C_8H_8 质量浓度峰值为 $10.0 \text{ mg}\cdot\text{m}^{-3}$, 平均质量浓度为 $0.96 \text{ mg}\cdot\text{m}^{-3}$, 与跌水结构相比质量浓度峰值降低 73.2%, 平均质量浓度降低 77.54%; $\text{C}_3\text{H}_5\text{N}$ 质量浓度峰值为 $1.43 \text{ mg}\cdot\text{m}^{-3}$, 平均质量浓度为 $0.05 \text{ mg}\cdot\text{m}^{-3}$, 与跌水结构相比质量浓度峰值降低 71.8%, 平均质量浓度降低 86.21%; $\text{C}_2\text{H}_6\text{S}_2$ 质量浓度峰值为 $2.69 \text{ mg}\cdot\text{m}^{-3}$, 平均质量浓度为 $0.20 \text{ mg}\cdot\text{m}^{-3}$, 与跌水结构相比质量浓度峰值降低 69.9%, 平均质量浓度降低 78.73%; C_2SH_6 质量浓度峰值为 $5.12 \text{ mg}\cdot\text{m}^{-3}$, 平均质量浓度为 $0.35 \text{ mg}\cdot\text{m}^{-3}$, 与跌水结构相比质量浓度峰值降低 48.8%, 平

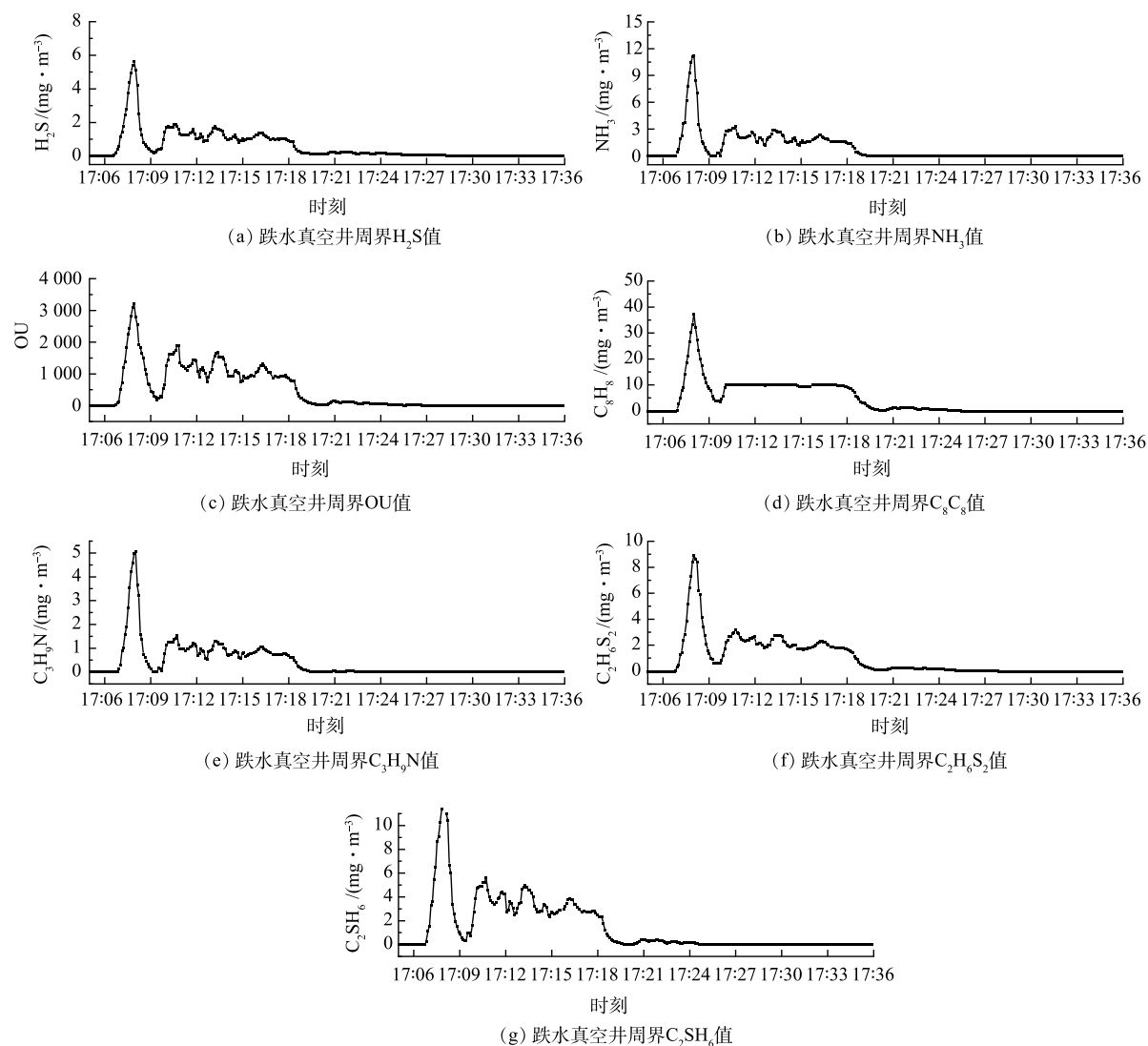


图5 跌水真空井周围异味

Fig. 5 Perimeter odor of falling water vacuum well

均质量浓度降低 75.21%。

综上所述,降低跌水高度可使真空井周围异味质量浓度明显降低,各异味指标数值从开始波动到波动结束的时间也缩短。真空井跌水时,各异味指标数值开始波动到结束波动的时间约为 14 min;真空井进行防跌水结构设计后,各异味指标数值开始波动到结束波动的时间约为 7 min,降低跌水高度后异味持续的时间缩短约 50%。因此,真空井在用井盖封盖以避免异味逸散的同时,对于结构上的设计也应尽量避免污水汇入时发生跌水,降低跌水高度可有效削弱真空井散发异味对周围居民的影响。但在进入真空井内维护维修时,工人也须做好防护措施以避免恶臭气体质量浓度过高带来的安全问题。

2.4 真空站异味成因分析及控制措施

在真空排水系统运行时,实时监测真空站运行的用电功率、真空站周边异味质量浓度,探究真空站周围异味变化与真空站的运行之间的规律关系。真空站每日运行的用电功率的监测结果如图 7 所示。日间,用电功率在早晚用水高峰的时间段起伏较大,这与图 2 中的农村污水的排水规律相一致;真空泵相邻启动间隔最短时间约 0.5 h,最长时间约 4 h。夜间,真空排水系统停止运

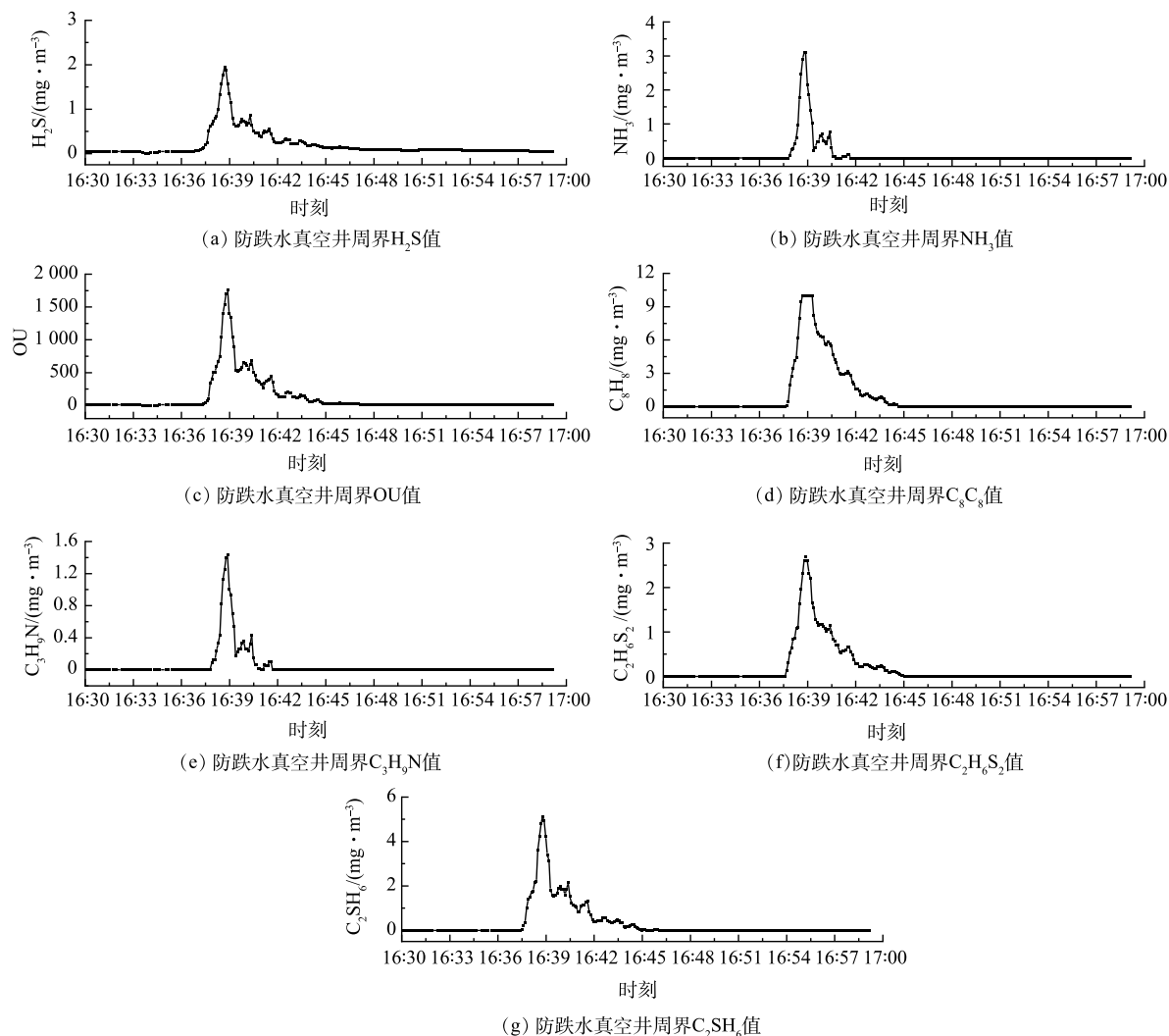


图6 防跌水真空井周围异味

Fig. 6 Perimeter odor of anti-fall water vacuum well

行,真空罐内滞留污水在夜间停留8 h。

对真空站周围异味进行连续监测,在11种异味监测指标中,未监测出 VOS_s 、 NH_3 、 C_3H_9N 、 C_2SH_6 、 CH_4S 、 C_2H_6S 的质量浓度值。原因有2个方面:一方面,由于真空井跌水使得污水大部分溶解性恶臭气体逸散;另一方面,污水汇集至真空罐后,污水在真空罐内的停留时间较短,不足以使 VOS_s 、 NH_3 、 C_3H_9N 、 C_2SH_6 、 CH_4S 、 C_2H_6S 这6种气体进行大量累积,使其异味质量浓度值低于监测的识别水平。

H_2S 、OU、 C_8H_8 、 $C_2H_6S_2$ 、 CS_2 恶臭气体指标监测结果如图8所示。OU、 H_2S 、 C_8H_8 、 $C_2H_6S_2$ 指标连续监测结果整体均呈06:00—15:00异味质量浓度升高,15:00—22:00异味质量浓度下降的

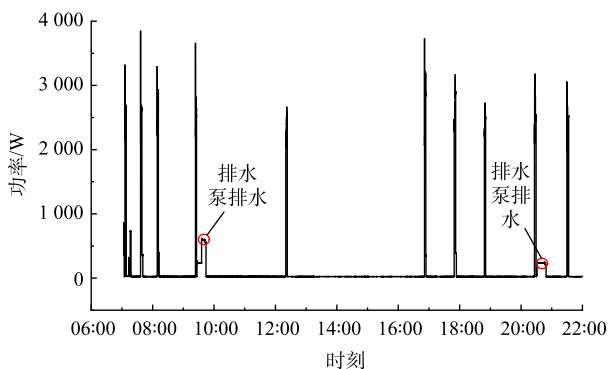


图7 真空站每日耗电功率监测

Fig. 7 Daily power consumption monitoring of vacuum station

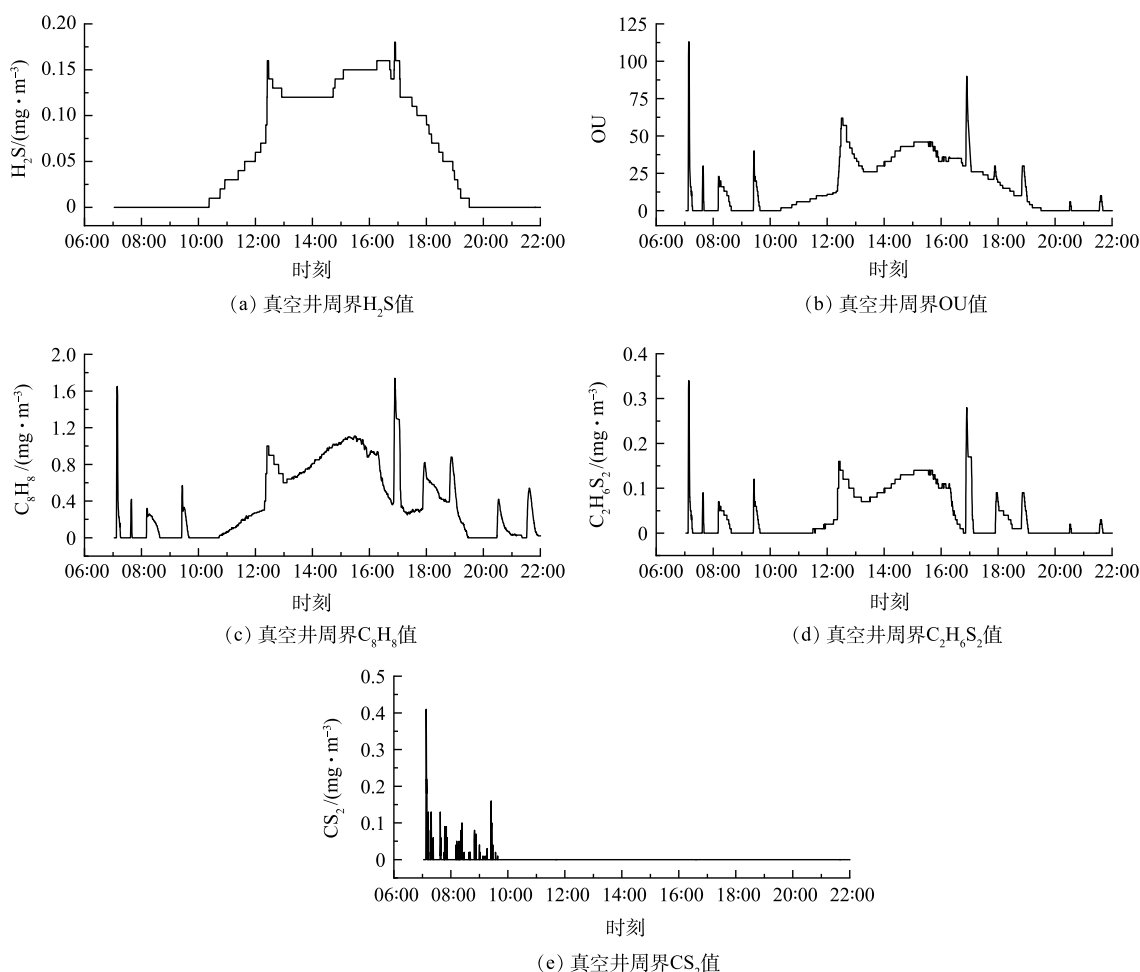


图8 真空站周围异味监测

Fig. 8 Odor monitoring around vacuum station

趋势。这与真空站所处环境温度的变化有关,已有研究^[18]也表明,环境温度对异味质量浓度变化有影响。OU、 C_8H_8 、 $C_2H_6S_2$ 指标质量浓度波峰的变化受图7中真空泵的功率波峰变化的影响。在早晨07:08和下午16:53,3种异味达到质量浓度峰值,这是污水在真空罐内停留时间较长导致的:一方面,在真空罐厌氧环境下,微生物代谢产生的恶臭气体在真空罐内得到了累积;另一方面,真空罐内污水处于负压环境,根据亨利定律,微溶的气体或其他挥发性溶质在溶液中的溶解度与气体的分压成正比^[19],污水中的溶解性恶臭气体在真空罐内负压作用下,从污水中抽离后在真空罐内得到了累积。在早晨07:08和下午16:53,真空泵启动抽吸真空罐内空气前,污水在真空罐内分别停留了8h和4h的较长时间。

H_2S 气体在真空站周围质量浓度波峰变化受真空泵启动的影响较小,这是真空排水系统收集的新鲜污水硫化物较小导致的^[16]。新汇入的污水导致真空罐内污水紊乱,加速了污水中硫化氢的逸出,随着真空排水系统运行真空泵排放空气在真空站内的累积,硫化氢质量浓度变化也显示与OU、 C_8H_8 、 $C_2H_6S_2$ 相似的质量浓度变化趋势。 CS_2 气体排放质量浓度满足表1中规定的1级标准,该气体排放质量浓度最高的时刻集中于早晨,后续并未检出。原因可能是,该气体主要来源于真空罐夜间留存污水的缓慢释放和累积,日间真空泵运行启动的间隔停留时间不足以使 CS_2 大量累积。

可以看出,真空站的运行功率变化与异味质量浓度变化呈显著相关性(表 3)。OU、 H_2S 、 C_8H_8 、 $\text{C}_2\text{H}_6\text{S}_2$ 指标与功率呈负相关。原因可能是,真空泵启动排气的时间与异味质量浓度上升的时间存在时间差。由真空站运行功率和逸散质量浓度变化的实时监测结果可以看出,在真空泵开启排气后,异味质量浓度的开始波动时间延迟 6~10 s。

异味气体常用的除臭方法包括直接焚烧法、催化剂氧化法、臭气氧化法、酸碱洗净法、臭气氧化法、化学反应法、生物脱臭法、活性炭物理吸附法、土壤脱臭法等^[20]。真空站距离村民居住区较近,不宜采用化学处理方法,一般采用活性炭除臭或生物脱臭法除臭。但活性炭物理吸附的方式对恶臭气体的吸附有限,因此,该方式适用于真空排水系统规模较小、受冬季低温影响异味质量浓度较低的情况^[21-22]。生物法脱臭通过微生物吸附分解恶臭物质。生物法通常是在常温下进行的,在北方冬季温度较低,微生物的活性降低时,该方法适用性较差。常温环境下,生物法除臭具有总体耗能低、运行维护少、去除率高、二次污染较少等优势^[23]。采用活性炭除臭和生物脱臭法除臭相结合的方式进行优势互补。在冬季,受低温的影响,在生物法除臭效率降低且系统逸散异味质量浓度降低时,采用活性炭物理吸附也可达到较好的吸附效果。

3 结论

1) 不同过水水质的户内管道中 H_2S 质量浓度均超过规定的 2 级限值标准, TBW 管道中的 NH_3 的质量浓度分别为 TGW 和 KGW 管道中的 18.09 和 9.34 倍。 $\text{C}_3\text{H}_9\text{N}$ 、 $\text{C}_2\text{H}_6\text{S}_2$ 、OU 在 TBW 管道中的质量浓度峰值也远高于另外 2 种过水管道中的质量浓度峰值。不同水质管道异味质量浓度最高的是 TBW 管道,其次是 KGW 管道,最后为 TGW 管道。

2) 真空井周围是真空排水系统中异味质量浓度最高的区域, NH_3 、 H_2S 、OU、 C_8H_8 、 $\text{C}_3\text{H}_9\text{N}$ 、 $\text{C}_2\text{H}_6\text{S}_2$ 、 C_2SH_6 均超过规定的 3 级限值标准, NH_3 和 H_2S 质量浓度峰值分别超过 3 级限值标准的 2.80 和 17.56 倍。真空井的防跌水改造使真空井周围异味明显降低, NH_3 和 H_2S 指标的质量浓度峰值分别下降 72.3% 和 65.1%。

3) 真空站周围异味质量浓度波动与真空排水系统的真空泵启停节奏有关,针对北方农村地区真空站异味问题,可采用活性炭吸附和生物脱臭法结合的方式进行除臭。

表 3 异味质量浓度和电功率 spearman 分析结果

Table 3 Spearman analysis results of odor concentration and electrical power

项目	OU	H_2S	CS_2	C_8H_8	$\text{C}_2\text{H}_6\text{S}_2$	功率
OU	1	0.906**	-0.019	0.932**	0.882**	-0.370**
H_2S		1	-0.182**	0.857**	0.738**	-0.452**
CS_2			1	-0.57**	0.024	0.169**
C_8H_8				1	0.904**	-0.426**
$\text{C}_2\text{H}_6\text{S}_2$					1	-0.379**
功率						1

注: **表示在 0.01 水平(双侧)上显著相关。

参 考 文 献

- [1] 陈丽琴. 真空排水在排水系统中的设计理论研究 [D]. 重庆: 重庆大学, 2011.
- [2] TERRYN I C, LAZAR G. Driving forces affecting the adoption of eco-innovation: A survey on vacuum sewer systems[J]. Environmental Engineering and Management Journal, 2016, 15(3): 589-598.
- [3] HUMBAL C, GAUTAM S, TRIVEDI U. A review on recent progress in observations, and health effects of bioaerosols[J]. Environmental International, 2018, 118(9): 189-193.
- [4] TERRYN I, COCARCEA A, LAZAR G. Mitigation of hazardous air pollutant emissions: Vacuum vs. conventional sewer system[J]. Environmental Engineering and Management Journal, 2017, 16(4): 809-819.
- [5] 叶美瀛, 王平波, 刘宇奇, 等. 室外真空排水系统及其在我国农村生活污水治理工程中的应用[J]. 环境工程技术学报, 2021, 11(6): 1196-1201.
- [6] 韩彦召, 程世昆, 严巾堪, 等. 负压排水真空便器冲水噪声的影响因素[J]. 环境工程学报, 2022, 16(4): 1400-1406.
- [7] 孙瑞敏. 我国农村生活污水排水现状分析[J]. 能源与环境, 2010(5): 33-34.
- [8] 李文凯, 郑天龙, 刘俊新. 农村污水管道堵塞成因分析与解决对策[J]. 环境工程学报, 2020, 14(7): 1966-1974.
- [9] 陶俊尧, 董泽华, 董中华. 建筑排水管道室内串味的防治技术[J]. 福建建筑, 2017(12): 79-82.
- [10] 张钊彬. 污水处理厂高标准除臭技术研究 [D]. 哈尔滨: 哈尔滨工业大学, 2013.
- [11] SMET E, LENS P, LANGENHOVE H V. Treatment of waste gases contaminated with odorous sulfur compounds[J]. Critical Reviews in Environmental Science and Technology, 1998, 28(1): 89-117.
- [12] ZHANG L, DE SCHRYVER P, DE GUSSEME B, 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] PUI D Y, CHEN S C, ZUO Z. PM_{2.5} in China: Measurements, sources, visibility and health effects, and mitigation[J]. Particuology, 2014, 13(4): 1-26.
- [14] 朱雁伯, 王溪蓉, 张礼文, 等. 排水系统中硫化氢的危害及预防措施[J]. 中国给水排水, 2000, 16(9): 45-47.
- [15] MARLENI N, GRAY S, SHARMA A, et al. Impact of water source management practices in residential areas on sewer networks: A review[J]. Water Science and Technology, 2012, 65(4): 624-642.
- [16] 谷天峰. 排水系统恶臭污染及挥发性有机物的控制效果与机制研究 [D]. 杭州: 浙江大学, 2019.
- [17] JIANG G, SUN J, SHARMA K R, et al. Corrosion and odor management in sewer systems[J]. Current Opinion in Biotechnology, 2015, 33: 192-197.
- [18] 李元元. 垃圾卫生填埋场臭气排放规律及现场除臭效果和方案研究 [D]. 武汉: 华中科技大学, 2008.
- [19] 李新民, 罗学科, 李文, 等. 基于亨利定律的水中臭氧浓度检测方法研究[J]. 中国环境监测, 2021, 37(4): 150-155.
- [20] 张静, 张樑, 陈明. 抑制城镇污水处理厂恶臭气体的产生和迁移[J]. 环境科学与管理, 2012, 37(2): 84-89.
- [21] 何怡. 城市污水处理厂生物过滤除臭工艺设计方法优化研究 [D]. 北京: 清华大学, 2014.
- [22] 李珊红, 李彩亭, 谭娅, 等. 恶臭气体的治理技术及其进展[J]. 四川环境, 2005, 24(4): 45-49.
- [23] 王爱杰, 徐潇文, 任南琪, 等. 污水厂臭气生物处理技术研究现状与发展趋势[J]. 中国沼气, 2005, 23(3): 15-19.

(责任编辑: 郑晓梅, 曲娜)

Odor generation pattern and control measures of rural vacuum drainage system

ZHU Chang^{1,2}, WANG Juan^{1,*}, ZHENG Tianlong^{2,†}, HU Fan^{2,3}, MEN Yingxin^{2,3}, LYU Jinxin^{2,3}, LI Wenkai⁴, CAO Yingnan^{2,3}, LIU Jianguo³

1. School of Civil Engineering, Inner Mongolia University of Technology, Hohhot 010051, China; 2. Department of Water Pollution Control Technology, Research Center for Eco-Environmental Sciences, Chinese Academy of Sciences, Beijing 100085, China; 3. Key Laboratory of Environmental Pollution Control and Remediation at Universities of Inner Mongolia Autonomous Region, College of Energy and Power Engineering, Inner Mongolia University of Technology, Hohhot 010051, China; 4. SCEGC No.12 Construction Engineering Group Co. Ltd., Ankang 725000, China

*Corresponding author, E-mail: wangjuan@imut.edu.cn

†Corresponding author, E-mail: tlzheng@rcees.ac.cn

Abstract In order to investigate the potential health risk of odor escape from rural vacuum sewer system to the surrounding residents, the odor escape law of the whole process of rural vacuum sewer system, household sewer, vacuum well and vacuum station was studied by using the vacuum sewer experimental device combined with odor zoning monitoring and correlation analysis, etc. The results showed that the average H_2S mass concentrations in toilet black water (TBW), toilet gray water (TGW), and kitchen gray water (KGW) sewer in rural households were 0.08, 0.06, and 0.06 $\text{mg}\cdot\text{m}^{-3}$, respectively, all of them reached the standard limit (0.06 $\text{mg}\cdot\text{m}^{-3}$) of class 2 plant boundary for malodorous pollutants (GB 14554-1993). The peak odor mass concentrations of NH_3 , $\text{C}_3\text{H}_9\text{N}$, $\text{C}_2\text{H}_6\text{S}_2$ and OU in the TBW sewer were 5.79, 2.58, 0.18, 337 $\text{mg}\cdot\text{m}^{-3}$, respectively, which were significantly higher than the peak mass concentrations in the TGW and KGW sewers (0.32 and 0.62 $\text{mg}\cdot\text{m}^{-3}$, 0.18 and 0.31 $\text{mg}\cdot\text{m}^{-3}$, 0.06 and 0.05 $\text{mg}\cdot\text{m}^{-3}$, 136 and 170 $\text{mg}\cdot\text{m}^{-3}$). The peak mass concentrations of NH_3 and H_2S around the vacuum wells are 2.80 and 17.56 times higher than the standard limits of level 3 plant boundary (4.0 $\text{mg}\cdot\text{m}^{-3}$, 0.32 $\text{mg}\cdot\text{m}^{-3}$), respectively, and the peak mass concentrations of NH_3 and H_2S decreased by 72.3% and 65.1%, respectively after the transformation of the anti-fall water structure of vacuum wells. The correlation coefficients between the changes in mass concentrations of OU, H_2S , CS_2 , C_8H_8 , and $\text{C}_2\text{H}_6\text{S}_2$ around the vacuum station and their changes in operating electrical power were -0.370, -0.452, -0.169, -0.426 and -0.379, respectively. This showed that over standard phenomenon occurred for the mass concentration of H_2S and other odorous gases in the rural vacuum sewer system, different water quality pipes had different odor characteristics, the vacuum well was the area with the highest odor quality concentration in the whole vacuum sewer system, the anti-fall structure modification of vacuum wells could significantly reduce the odor quality concentration around vacuum wells, and the change of odor quality concentration around vacuum stations significantly correlated with the change of its operating power. The research results can provide a reference for the improvement design and parameter optimization of rural drainage technology.

Keywords vacuum sewerage; odor; prevention and control measures; generation pattern; rural