水处理技术与环境保护

# UiO-66-NH<sub>2</sub>/MoS<sub>2</sub>@PUF 的制备 及其对 Cr(VI)的吸附

任龙芳<sup>1,2</sup>, 高晓东<sup>1,2</sup>, 张馨月<sup>1,2</sup>, 强涛涛<sup>1,2</sup>

(1. 陕西科技大学 轻工科学与工程学院,陕西 西安 710021;2. 轻化工程国家级实验教学示范中心,陕西 西安 710021)

**摘要:**为了解决金属-有机骨架材料 UiO-66-NH<sub>2</sub>在水中难以回收的问题,同时进一步提高其对 Cr(VI)的吸附容量,通过掺杂 MoS<sub>2</sub>,制备了 UiO-66-NH<sub>2</sub>/MoS<sub>2</sub>;然后,通过原位生长法将 UiO-66-NH<sub>2</sub>/MoS<sub>2</sub>均匀生长在聚氨酯 泡沫(PUF)上,制备出复合材料 UiO-66-NH<sub>2</sub>/MoS<sub>2</sub>@PUF,将其用于对 Cr(VI)的吸附。采用 XRD、SEM、TEM、 TGA 和 BET 对 UIO-66-NH<sub>2</sub>/MoS<sub>2</sub>@PUF 进行了表征。结果表明,UiO-66-NH<sub>2</sub>/MoS<sub>2</sub>均匀生长在 PUF 表面上, 且负载率高达 28%。当 pH=4 时,Cr(VI)去除率可达 89%,经 5 次循环吸附后,Cr(VI)的去除率仍保持在 83%, 表明 UiO-66-NH<sub>2</sub>/MoS<sub>2</sub>@PUF 具有良好的循环利用性。UiO-66-NH<sub>2</sub>/MoS<sub>2</sub>@PUF 吸附循环 1 次后,Cr(VI)溶液中 Zr(V)的质量浓度为 0.0785 mg/L,说明吸附过程中 UiO-66-NH<sub>2</sub>/MoS<sub>2</sub>@PUF 具有出色的化学稳定性。准二级动 力学模型和 Langmuir 模型可以较好地描述 UiO-66-NH<sub>2</sub>/MoS<sub>2</sub>@PUF 对 Cr(VI)的化学吸附过程。 关键词:金属-有机骨架材料;聚氨酯泡沫;Cr(VI);MoS<sub>2</sub>;吸附;水处理技术 中图分类号:X703;TQ424 文献标识码:A 文章编号:1003-5214 (2023) 02-0398-09

# Preparation and absorption performance of UiO-66-NH<sub>2</sub>/MoS<sub>2</sub>@PUF for Cr(VI)

REN Longfang<sup>1,2</sup>, GAO Xiaodong<sup>1,2</sup>, ZHANG Xinyue<sup>1,2</sup>, QIANG Taotao<sup>1,2</sup>

(1. College of Bioresources Chemical & Materials Engineering, Shaanxi University of Science & Technology, Xi'an 710021, Shaanxi, China; 2. National Demonstration Center for Experimental Light Chemistry Engineering Education, Xi'an 710021, Shaanxi, China)

Abstract: To solve the difficult recovery problem of metal-organic skeleton material UiO-66-NH<sub>2</sub> in water and further improve its adsorption efficiency for Cr(VI), composite material UiO-66-NH<sub>2</sub>/MoS<sub>2</sub>@PUF was synthesized *via in-situ* growth of UiO-66 doped with molybdenum disulfide (UiO-66-NH<sub>2</sub>/MoS<sub>2</sub>) on polyurethane foam (PUF) and used for Cr(VI) adsorption. The UiO-66-NH<sub>2</sub>/MoS<sub>2</sub>@PUF obtained was characterized by XRD, SEM, TEM, TGA and BET. The results showed that UiO-66-NH<sub>2</sub>/MoS<sub>2</sub> was uniformly loaded on the surface of PUF with the loading rate up to 28%. Moreover, the removal rate of Cr(VI) by UiO-66-NH<sub>2</sub>/MoS<sub>2</sub>@PUF adsorption reached 89% at pH=4, and remained at 83% after 5 recycles, indicating the good recyclability of UiO-66-NH<sub>2</sub>/MoS<sub>2</sub>@PUF. After one cyclic absorption of UiO-66-NH<sub>2</sub>/MoS<sub>2</sub>@PUF, the mass concentration of Zr(IV) in the residual solution after Cr(VI) adsorption was only 0.0785 mg/L, suggesting the excellent chemical stability of UiO-66-NH<sub>2</sub>/MoS<sub>2</sub>@PUF. Furthermore, the adsorption process of UiO-66-NH<sub>2</sub>/MoS<sub>2</sub>@PUF for Cr(VI) followed quasi-second-order kinetic model and Langmuir model.

Key words: MOFs; polyurethane foam; Cr(VI); MoS<sub>2</sub>; absorption; water treatment technology

自然界中的铬元素在地壳中分布比较广泛,常 见的形态主要为 Cr(Ⅲ)和 Cr(Ⅵ),两者的化学性质

不同,对环境造成的影响也不同<sup>[1]</sup>。在制革工业中, 废液中的铬以 Cr(Ⅲ)形式存在<sup>[2]</sup>,但在一定条件下, Cr(Ⅲ)会被转化为毒性较强的 Cr(Ⅵ)<sup>[3-5]</sup>。重金属工 业废水中的 Cr(Ⅵ)毒性时间长,而且具有不可降解 性,对其进行高效、快速地治理尤为重要。对 Cr(Ⅵ)具 有去除且可回收利用的吸附剂已成为当前的研究热点<sup>[6]</sup>。

金属有机骨架材料(MOFs)是一种新型多功能 材料<sup>[7-9]</sup>, 比表面积可在 1000~10000 m<sup>2</sup>/g 范围内调 控,远高于碳和沸石等吸附剂。多孔结构和极高的 比表面积使 MOFs 具有很好的吸附前景。近年来, MOFs 基材料在去除废水中重金属离子方面得到了 广泛的应用<sup>[10]</sup>。与其他系列 MOFs 相比, UiO-66 的 结构单元是由 Zr<sub>6</sub>O<sub>4</sub>(OH)<sub>4</sub> 金属簇团与 12 个对苯二 甲酸(H<sub>2</sub>BDC)配位连接而成,是具有最高的有机配 体与金属簇团配位数的 MOFs, 其结构中较强的 Zr-O键使UiO-66的稳定性优于其他MOFs材料;同时, UiO-66 的比表面积高达 1500 m<sup>2</sup>/g, 可提供更多的吸 附活性位点;此外,UiO-66易修饰,以对苯二甲酸为 配体制备的 UiO-66 结构简单稳定, 但其所提供的活性 位比较单一。因此,将含有一NH<sub>2</sub>、-SO<sub>3</sub>H、-NH<sup>+</sup> 等某些官能团的对苯二甲酸用作交联体改性或与其 他金属硫化物和金属氧化物复合,将赋予 UiO-66 新的功能。MoS<sub>2</sub> 是一种典型的二维过渡金属硫化 物, Mo 原子夹在两个 S 原子之间, 片层内部通过 S 一Mo-S 共价键结合, 层与层之间依靠微弱的范德 华力结合<sup>[11]</sup>。MoS<sub>2</sub>表面拥有大量含 S 活性位点, S 是一种软路易斯碱,对 Cr(VI)具有较强的亲和力。 因此, MoS<sub>2</sub>被广泛应用在重金属离子吸附、有机染 料吸附、放射性核素去除和抗生素吸附等领域<sup>[12]</sup>。 单一的 MoS<sub>2</sub> 产率较低、吸附容量不高,可将其作 为纳米材料掺杂于 MOFs 材料中, 以提高复合材料 的吸附性能<sup>[13-14]</sup>。纳米级 UiO-66 自身的结晶性使其 多以粉末形式存在,在水中易聚集,不利于回收利 用。因此,需要寻找合适基材将其负载。聚氨酯(PU) 是一类被广泛使用的高分子材料[15-16]。其中,聚氨酯 泡沫(PUF)具有大的比表面积、网状的多孔结构、 高的强度、轻的质量以及小的相对密度等优点,已 广泛用作载体材料。BURTCH<sup>[17]</sup>采用原位生长法, 将均匀分散的 UiO-66 粒子完全固定在三维多孔碳 泡沫(CF)上,合成的UiO-66/CF具有高效的传质 能力。目前,研究者主要致力于将 MOFs 负载在气 凝胶、薄膜、纤维等基材上,用于油水分离<sup>[18]</sup>、荧 光传感[19]、电催化[20]、蛋白质吸附[21]及乳化剂制备 <sup>[22]</sup>等领域, 然而, 将 MOFs 负载在 PUF 上制备复合 吸附材料的研究鲜有报道。

本文拟通过溶剂热反应将含锆金属有机框架 (Zr-MOF)与 MoS<sub>2</sub>复合,得到具有更多的活性位 点的复合材料(UiO-66-NH<sub>2</sub>/MoS<sub>2</sub>),进而提高对 Cr(VI)的吸附性能;然后,通过原位生法将其负载 于聚氨酯泡沫(PUF)上,得到复合材料 UiO-66-NH<sub>2</sub>/MoS<sub>2</sub>@PUF,以解决UiO-66-NH<sub>2</sub>在水 中溶解难以回收的问题,为MOF材料的固定化提供 一种思路。

# 1 实验部分

## 1.1 试剂与仪器

端异氰酸酯基聚氨酯预聚物(PPU),工业品, 陶氏化学公司;ZrCl<sub>4</sub>、2-氨基对苯二甲酸(C<sub>8</sub>H<sub>7</sub>NO<sub>4</sub>)、 *N*,*N*-二甲基甲酰胺(DMF),AR,阿拉丁生化科技(上 海)有限公司;Na<sub>2</sub>MoO<sub>4</sub>•2H<sub>2</sub>O、硫代乙酰胺(TAA), AR,上海麦克林生化科技股份有限公司;K<sub>2</sub>Cr<sub>2</sub>O<sub>7</sub>、 甲醇、无水乙醇、NaCl、NaOH、丙酮、浓盐酸, AR,天津市北联精细化学品开发有限公司。

SHA-C恒温振荡器,常州国华电器有限公司; KQ400-KDB 超声波清洗器,昆山超声仪器有限公 司;FE-SEM S4800型场发射扫描电子显微镜,日本 理学株式会社;FEI Tecnai G2 F20 S-TWINFEI 型透 射电子显微镜,美国 FEI 公司;D8-Advance型X射 线衍射仪,德国布鲁克公司;STA449F3-1053-M型同 步TG-DSC 热分析仪,德国耐茨公司;ASAP 2460 型比表面积测定仪、AutoPore VI 9510型高性能全 自动压汞仪,美国麦克仪器公司;IRIS Intrepid 2 型等离子耦合发射光谱仪,德国斯派克分析仪器公 司;UV 9100 型紫外-可见分光光度计,美国莱伯 泰科有限公司;PHS-3C型pH计,上海盛磁仪器有 限公司。

- 1.2 实验方法
- 1.2.1 MoS<sub>2</sub>的制备

将 9.9 mg (0.040 mmol) Na<sub>2</sub>MoO<sub>4</sub>•2H<sub>2</sub>O 和 19.8 mg(0.264 mmol)TAA 加入 60 mL 去离子水中, 在室温下 240 W 超声溶解后,将上述溶液放入 100 mL 聚四氟乙烯内衬的高压反应釜中,在 200 ℃下反应 24 h,水热反应结束后自然冷却至室温,使用去离 子水和无水乙醇进行 5 次洗涤后,将其置于 60 ℃ 真空干燥箱中干燥 12 h,得到 MoS<sub>2</sub>。

#### 1.2.2 PUF 的制备

将 PPU 和去离子水按 m(PPU):m(去离子水)= 1:3加入反应釜中,在室温下剧烈搅拌混合 60 s, 得到混合溶液,然后将上述混合溶液迅速倒入托盘 中,保持 10 min 后,在 60 ℃下真空干燥 8 h 后得 到 PUF。最后,将 PUF 切成 1 cm×1 cm 的块 状备用。由于预聚物中异氰酸酯基(—NCO)与水 反应释放出 CO<sub>2</sub>气体,使 PUF 形成了多孔结构。

#### 1.2.3 UiO-66-NH<sub>2</sub>/MoS<sub>2</sub>的制备

将 30 mL DMF 加入到 50 mL 烧杯中; 接着,加入 160 mg MoS<sub>2</sub>、466 mg ZrCl<sub>4</sub>和 363 mg C<sub>8</sub>H<sub>7</sub>NO<sub>4</sub>, 在室温下 240 W 超声分散 30 min,将所得溶液转移 至 100 mL 聚四氟乙烯反应器中; 然后,在 120 ℃ 烘箱中静置 24 h,在静置过程中,ZrCl<sub>4</sub>与 C<sub>8</sub>H<sub>7</sub>NO<sub>4</sub> 反应得到 UiO-66-NH<sub>2</sub>,同时通过 MoS<sub>2</sub>和 UiO-66-NH<sub>2</sub>界面上的 Mo—S 键和 S—O 键与 MOS<sub>2</sub>结合,得 到 UiO-66-NH<sub>2</sub>/MoS<sub>2</sub>。

#### 1.2.4 UiO-66-NH<sub>2</sub>/MoS<sub>2</sub>@PUF 的原位合成

将 30 mL DMF 加入到 50 mL 烧杯中; 接着, 加入 160 mg MoS<sub>2</sub>和 466 mg ZrCl<sub>4</sub>, 在室温下 240 W 超声分散 30 min, 转移至 100 mL 聚四氟乙烯反应 器中, 然后在 120 ℃烘箱中反应 24 h,得到深褐色 溶液。将块状 PUF 加入到上述溶液中静置 12 h 后, 再将 363 mg C<sub>8</sub>H<sub>7</sub>NO<sub>4</sub> 加入混合物中,并搅拌 18 h<sup>[23]</sup>;然后,将得到的产物置于烧杯中,加入 50 mL 甲醇搅拌 10 min,再用新鲜甲醇替换溶液,此过程 重复 5 次后,将其置于 60 ℃烘箱中干燥 10 h,即 可得到多孔性固体吸附剂 UiO-66-NH<sub>2</sub>/MoS<sub>2</sub>@PUF。

## 1.3 表征与性能测试

1.3.1 场发射扫描电子显微镜 (FE-SEM)测试

对于粉末样品,将少量粉末样品粘附在贴有导 电胶的样品台上。对于 UiO-66-NH<sub>2</sub>/MoS<sub>2</sub>@PUF, 首先将其干燥,取小块横截面,-40 ℃冷冻干燥 12 h 后,粘附在贴有导电胶的样品台上。喷金处理后, 采用 FE-SEM 进行观察。

1.3.2 TEM 测试

测试前称取少量的待测样品于无水乙醇中,通 过超声处理使样品分散均匀后,用移液枪吸取少量 悬浮液体滴到铜网上,室温自然干燥后,对材料进 行 TEM 检测。

# 1.3.3 XRD 测试

对于粉末样品,将少量的粉末制成十分平整的 平面试片,对于 UiO-66-NH<sub>2</sub>/MoS<sub>2</sub>@PUF,在其干 燥前,取小块平整横截面进行检测。测试条件:靶 材 Cu,管电压 40 V,管电流 40 mA,样品扫描范围 为 5°~60°。

# 1.3.4 TGA 测试

称取 3~8 mg 样品置于坩埚内,在 N<sub>2</sub> 保护下, 升温速度为 10 ℃/min,采用同步 TG-DSC 热分析 仪在 30~700 ℃内对样品进行检测,并根据式(1) 计算 UiO-66-NH<sub>2</sub>/MoS<sub>2</sub>在 PUF 上的负载率<sup>[24]</sup>:

$$r / \% = \frac{h_3 - h_2}{h_1 - h_2} \times 100 \tag{1}$$

式中: *r* 为 UiO-66-NH<sub>2</sub>/MoS<sub>2</sub> 的负载率, %; *h*<sub>1</sub> 为 UiO-66-NH<sub>2</sub>/MoS<sub>2</sub> 灰分质量分数, %; *h*<sub>2</sub> 为纯 PUF

灰分质量分数,%; h<sub>3</sub>为UiO-66-NH<sub>2</sub>/MoS<sub>2</sub>@PFU 灰分 质量分数,%。

1.3.5 N2吸附-脱附测试

采用比表面积测定仪,取少量 UiO-66-NH<sub>2</sub>/MoS<sub>2</sub> 来检测比表面积和孔径分布,根据相应的 Brunauer-Emmett-Teller(BET)和 Barrettd-Joynerd- Halenda (BJH)方法计算相应的孔径分布参数。

1.3.6 压汞仪测试

采用高性能全自动压汞仪对复合材料的孔尺寸 进行检测。样品在检测前需保持干燥状态,取复合 材料小块平整横截面装入样品管,将样品管放入低压 站,进行低压实验,然后将样品管取出放入高压站, 进行高压实验,合并低压高压数据,得出相应数据。 1.3.7 电感耦合等离子发射光谱测试

取适量样品溶于王水〔V(浓盐酸):V(浓硝酸)= 1:3〕中,煮沸至近干,然后向其加入适量的去离 子水继续煮沸,重复2次,将剩余的溶液倒入比色 管中稀释,装入10mL离心管中,采用等离子耦合 发射光谱仪测定元素质量分数。

1.3.8 吸附剂零点电荷测定

使用 pH 计测定零点电荷。将 0.05 mol/L NaCl 溶液用 0.1 mol/L HCl 或 NaOH 调节 pH ( pH<sub>i</sub> ) 至 2、 3、4、5、6、7、8 和 9。将 50 mg 待测样品分别与 10 mL 调节好 pH 的溶液混合,然后室温(25 ℃) 在恒温振荡器中振荡 48 h 后,测量上清液的 pH, 记录为 pH<sub>f</sub>, pH<sub>i</sub> 对  $\Delta$ pH ( pH<sub>r</sub>-pH<sub>f</sub> ) 作曲线,则曲 线与横坐标的交点为吸附剂零点电荷 ( pH<sub>pzc</sub> )。 1.3.9 吸附性能测试

称取 0.1 g 吸附剂 UiO-66-NH<sub>2</sub>/MoS<sub>2</sub>@PUF 于装 有 50 mL 质量浓度为 50 mg/L Cr(VI)溶液的锥形瓶中, 于室温(25 ℃)下振荡 6 h 后取样,离心处理(4500 r/min, 10 min),用紫外-可见分光光度计在 540 nm 处测定 Cr(VI)溶液上清液的吸光度,根据吸附前后 质量浓度变化,按式(2)和(3)计算 UiO-66-NH<sub>2</sub>/ MoS<sub>2</sub>@PUF 对 Cr(VI)的吸附容量和去除率:

$$q_t = (\rho_0 - \rho_t) V/m \tag{2}$$

$$R/\% = (\rho_0 - \rho_t)/\rho_0 \times 100 \tag{3}$$

式中: $q_t$ 为 Cr( $\Pi$ )吸附容量, mg/g; R 为 Cr( $\Pi$ )的去 除率,%; V 为 Cr( $\Pi$ )溶液体积, mL; m 为吸附剂质 量,g; $\rho_0$ 、 $\rho_t$ 为 Cr( $\Pi$ )初始和 t 时刻的质量浓度,g/L。 1.3.10 pH 对吸附性能的影响

控制 UiO-66-NH<sub>2</sub>/MoS<sub>2</sub>@PUF 用量 0.1 g、吸附 温度 30 ℃, 50 mL 初始质量浓度 50 mg/L Cr(VI)溶 液用 0.1 mol/L NaOH 和 0.1 mol/L HCl 调节 pH 分别 为 2、4、6、8、10 和 12, 室温(25 ℃)下进行吸 附实验,采用紫外-可见分光光度计在 540 nm 处测定 Cr(VI)溶液上清液的吸光度,当吸光度不变时,达到 吸附平衡,进而计算 Cr(VI)的去除率。 1.3.11 时间对吸附性能的影响

控制 pH 为4、UiO-66-NH<sub>2</sub>/MoS<sub>2</sub>@PUF 用量 0.1 g、 吸附温度 30 ℃、50 mL 初始质量浓度为 50 mg/L 的 Cr(VI)溶液,分别吸附 0、5、10、20、30、60、90、 120、150、180、210、240、360 min,计算吸附容量。 1.3.12 吸附动力学研究

通过线性拟合得到准一级和准二级动力学模型,研究制备的 UiO-66-NH<sub>2</sub>/MoS<sub>2</sub>@PUF 对 Cr(VI) 的吸附机理。线性方程分别如式(4)、(5)所示:

$$\ln(q_e - q_t) = \ln q_e - k_1 t \tag{4}$$

$$\frac{t}{q_t} = \frac{1}{k_2 q_e^2} + \frac{t}{q_e}$$
(5)

式中:  $q_e$  为吸附达到平衡时的吸附容量, mg/g;  $q_t$  为吸附时间为 t 时刻的吸附容量, mg/g;  $k_1$  为准一级动力学模型的速率常数, min<sup>-1</sup>;  $k_2$  为准二级动力 学模型的速率常数, g/(mg·min)。

1.3.13 吸附等温线研究

线性拟合吸附等温线可以更好地描述 Cr(W)与 吸附剂之间的相互作用:

Langmuir 模型为式(6):

$$\frac{\rho_{\rm e}}{q_{\rm e}} = \frac{\rho_{\rm e}}{q_{\rm m}} + \frac{1}{bq_{\rm m}} \tag{}$$

式中: $q_e$ 为吸附达到平衡时的吸附容量,mg/g; $q_m$ 为最大单层吸附容量,mg/g; $\rho_e$ 为吸附达到平衡时吸附质的质量浓度,mg/L;b为Langmuir常数,L/mg。

Freundlich 模型为式 (7):

$$\ln q_{\rm e} = \ln K + \frac{1}{n} \ln \rho_{\rm e} \tag{7}$$

式中: $q_e$ 为吸附达到平衡时的吸附容量 mg/g; $\rho_e$ 为 吸附达到平衡时吸附质的质量浓度,mg/L; *K* 为 Freundlich 吸附常数,(mg/g)(L/mg)<sup>1/n</sup>;*n* 为 Freundlich 常数。

1.3.14 吸附热力学研究

吸附热力学研究宏观的热现象和其他形式能量 之间的转换关系。复合材料对 Cr(VI)吸附过程的熵 变( $\Delta S$ )和焓变( $\Delta H$ )按式(8)~(10)计算。通过  $\ln K_d$ 对 1/T 作图,通过线性回归法分析得到截距 和斜率,从而进一步计算得到  $\Delta H$ 和  $\Delta S$ :

$$\Delta G = -\mathbf{R}T\mathbf{ln}K_{\rm d} \tag{8}$$

$$\ln K_{\rm d} = -\frac{\Delta H}{RT} + \frac{\Delta S}{R} \tag{9}$$

$$\Delta S = (\Delta H - \Delta G) / T \tag{10}$$

式中: $\Delta H$ 为焓变,kJ/mol; $\Delta G$ 为吉布斯自由能, kJ/mol; $\Delta S$ 为熵变,kJ/(mol·K);R为理想气体常数, 8.314 J/(mol·K);T为绝对温度,K; $K_d$ 为热力学平 衡常数,L/mg。

# 1.3.15 UiO-66-NH<sub>2</sub>/MoS<sub>2</sub>@PUF 对 Cr(VI)的选择性 吸附实验

分别称取 0.1 g 吸附剂 UiO-66-NH<sub>2</sub>/MoS<sub>2</sub>@PUF 置于装有 50 mL 质量浓度为 50 mg/L Cr(VI)溶液的锥 形瓶和装有 50 mL 制革废水的锥形瓶中,于室温下振 荡 6 h 后取样,离心处理(4500 r/min, 10 min),用分 光光度法在 540 nm 处测定溶液上清液的吸光度,根 据吸附前后质量浓度变化,按式(2)、(3)计算 UiO-66-NH<sub>2</sub>/MoS<sub>2</sub>@PUF 对 Cr(VI)的吸附容量和去除率。 1.3.16 解吸实验

将达到吸附平衡的 UiO-66-NH<sub>2</sub>/MoS<sub>2</sub>@PUF 从 锥形瓶中取出,用 50 mL 0.1 mol/L NaOH 溶液对其 进行解吸 0.5 h,然后用 50 mL 0.1 mol/L HCl 溶液重 新活化 0.5 h,再用去离子水洗涤至中性,于 60 ℃真 空干燥箱中干燥 6 h 后,继续用于下一次吸附实验。

# 2 结果与讨论

## 2.1 结构表征分析

#### 2.1.1 SEM 和 TEM 分析

UiO-66-NH<sub>2</sub>/MoS<sub>2</sub>和 UiO-66-NH<sub>2</sub>/MoS<sub>2</sub>@PUF 的 SEM 和 TEM 如图 1 所示。由图 1a 和 b 可见, UiO-66-NH<sub>2</sub>为均匀的八面体结构, MoS<sub>2</sub>与 UiO-66-NH<sub>2</sub>复合后并未破坏 UiO-66-NH<sub>2</sub>的结构。由图 1c 可 以看出,UiO-66-NH<sub>2</sub>/MoS<sub>2</sub>成功原位生长在 PUF 上。



6)

图 1 UiO-66-NH<sub>2</sub>/MoS<sub>2</sub>的TEM 图 (a, b); UiO-66-NH<sub>2</sub>/MoS<sub>2</sub>@PUF 的 SEM 图 (c)Fig. 1 TEM images of UiO-66-NH<sub>2</sub>/MoS<sub>2</sub> (a, b); SEM image of UiO-66-NH<sub>2</sub>/MoS<sub>2</sub>@PUF (c)

#### 2.1.2 XRD 分析

图 2 为 MoS<sub>2</sub>、PUF、UiO-66-NH<sub>2</sub>/MoS<sub>2</sub>、UiO-66-NH<sub>2</sub>/MoS<sub>2</sub>@PUF 的 XRD 谱图。



- 图 2 MoS<sub>2</sub>、PUF、UiO-66-NH<sub>2</sub>/MoS<sub>2</sub>、UiO-66-NH<sub>2</sub>/MoS<sub>2</sub>@ PUF 的 XRD 谱图
- Fig. 2 XRD patterns of  $MoS_2$ , PUF, UiO-66-NH<sub>2</sub>/MoS<sub>2</sub> and UiO-66-NH<sub>2</sub>/MoS<sub>2</sub>@PUF

由图 2 可知,纯 MoS<sub>2</sub>在 2*θ*=17.6°、33.5°、38.7°、 45.7°和 56.9°处的衍射峰分别对应 MoS<sub>2</sub> 标准卡片 (JCPDS No. 37-1492)的(002)、(311)、(103)、(331) 和(008)晶面,表明该样品为六方晶体结构,但衍射 峰的强度并不高,说明具有较低的结晶度<sup>[25]</sup>。从 PUF、UiO-66-NH<sub>2</sub>/MoS<sub>2</sub>@PUF 的 XRD 谱图观察到, 纯 PUF 在 2*θ*=9.0°和 22.0°附近出现两个宽衍射峰, 表明其为非结晶态。UiO-66-NH<sub>2</sub>/MoS<sub>2</sub>@PUF 中出现 了 PUF 的特征宽衍射峰,而且在宽衍射峰上也出现了 UiO-66-NH<sub>2</sub>/MoS<sub>2</sub>的特征峰,说明 UiO-66-NH<sub>2</sub>/MoS<sub>2</sub> 成功生长在 PUF 上,并且未对 PUF 结构产生影响。 2.1.3 TGA 分析

图 3 为 UiO-66-NH<sub>2</sub>/MoS<sub>2</sub>、PUF 和 UiO-66-NH<sub>2</sub>/ MoS<sub>2</sub>@PUF 的 TGA 曲线。



- 图 3 UiO-66-NH<sub>2</sub>/MoS<sub>2</sub>、UiO-66-NH<sub>2</sub>/MoS<sub>2</sub>@PUF 和 PUF 的 TGA 曲线
- Fig. 3 TGA curves of UiO-66-NH\_2/MoS\_2, UiO-66-NH\_2/MoS\_2@ PUF and PUF

由图 3 可知,PUF 的初始失重温度为 264.9 ℃, 此时 PUF 结构中硬段氨基甲酸酯基开始分解;在 300~423 ℃的质量损失可归因于 PUF 中软段的分 解。UiO-66-NH<sub>2</sub>/MoS<sub>2</sub>的热分解为 3 个阶段, 第一 阶段在 100~150 ℃范围内出现质量降低, 这是由样 品中结晶水在孔隙中的挥发引起的; 第二阶段在 150~575 ℃范围内出现质量损失,主要是因为残余 溶剂的挥发引起的质量减少; 第三阶段在 575 ℃时 出现了较少的质量损失,原因是 UiO-66-NH<sub>2</sub>/MoS<sub>2</sub> 的逐渐分解,说明其具有较高的热稳定性。通过比 较 TGA 曲线拐点处的切线温度可知, 与纯 PUF 相 比, UiO-66-NH<sub>2</sub>/MoS<sub>2</sub>@PUF 的初始失重温度( $T_0$ )、 最大失重温度( $T_{max}$ )和终止温度( $T_{f}$ )分别增加了 20.1、25.3 和 40.3 ℃, 说明 UiO-66-NH<sub>2</sub>/MoS<sub>2</sub>@PUF 的热稳定性比 PUF 高,这是因为,UiO-66-NH<sub>2</sub>/MoS<sub>2</sub> 的分解温度较高,从而提高了 PUF 的降解温度<sup>[26]</sup>。 另外,根据 TGA 曲线计算 UiO-66-NH<sub>2</sub>/MoS<sub>2</sub>在 PUF 上的负载率为28%。与文献[27-29]报道的8%的负载率 相比,UiO-66-NH<sub>2</sub>/MoS<sub>2</sub>@PUF 的负载率明显提高。 2.1.4 比表面积及孔径分析

材料的比表面积及孔径测试结果如表 1、2 所示。由表 1 可知,根据文献[30],UiO-66-NH<sub>2</sub>的比表面积、平均孔径和总孔容均大于UiO-66-NH<sub>2</sub>/MoS<sub>2</sub>,这是由于负载的 MoS<sub>2</sub>占据了UiO-66-NH<sub>2</sub>中的一部分孔道。由表 2 可知,PUF的孔隙率、总侵入体积、总孔隙面积分别为 25.53%、0.9118 mL/g、5.305 m<sup>2</sup>/g。UiO-66-NH<sub>2</sub>/MoS<sub>2</sub>@PUF的孔隙率和总侵入体积达到 80.00%和 4.3425 mL/g, 孔隙率和总侵入体积得到明显提升,将有利于吸附的进行。

表 1 UiO-66-NH<sub>2</sub>/MoS<sub>2</sub>的孔道结构参数 Table 1 Pore parameters of UiO-66-NH<sub>2</sub>/MoS<sub>2</sub>

样品	比表面积/ (m <sup>2</sup> /g)	平均 孔径/nm	总孔容/ (mL/g)
UiO-66-NH <sub>2</sub>	638.98	30.45	0.19
UiO-66-NH <sub>2</sub> /MoS <sub>2</sub>	498.97	2.38	0.07

表 2	PUF 和 UiO-66-NH <sub>2</sub> /MoS <sub>2</sub> @PUF 的孔道结构参数
Table 2	Pores parameters of PUF and UiO-66-NH <sub>2</sub> /MoS <sub>2</sub> @PUF

样品	中值孔 径/nm	总侵入体 积/(mL/g)	总孔隙面 积/(m²/g)	孔隙 率/%
PUF	8.6	0.9118	5.305	25.53
UiO-66-NH <sub>2</sub> /MoS <sub>2</sub> @PUF	14.7	4.3425	9.215	80.00

#### 2.2 吸附实验

#### 2.2.1 pH 对吸附性能的影响

按 1.3.8 节方法, 对 UiO-66-NH<sub>2</sub>/MoS<sub>2</sub>@PUF 的 零点电荷进行了测试, 结果见图 4a。由图 4a 可以看 出, pH 对 ΔpH 有影响。零电荷点(pH<sub>pzc</sub>)为 3.4。 Cr(\I)在不同的 pH 下以不同的形式存在。pH=2~4 时, Cr<sub>2</sub>O<sub>7</sub><sup>2-</sup>和 HCrO<sub>4</sub>起主导作用, 酸性溶液中带正 电的官能团和带负电的 Cr<sub>2</sub>O<sub>7</sub><sup>2-</sup>和 HCrO<sub>4</sub>起强烈的静 电相互吸引作用。按 1.3.10 节方法,考察了 pH 对 UiO-66-NH<sub>2</sub>/MoS<sub>2</sub>@PUF 吸附性能的影响,结果见 图 4b。由图 4b 可知,当 pH 在 2~4 时, Cr(VI)的去 除率增加,在pH为4时去除率达到最大,达到89%。 而当 pH 从 4 升高到 12 时, Cr(VI)的去除率又急剧 下降。当溶液中  $H^+$ 浓度较高时, UiO-66-NH<sub>2</sub>/ MoS<sub>2</sub>@PUF 的表面趋于去质子化,随着 H<sup>+</sup>浓度降 低, S 原子发生去质子化, 活性位点增加<sup>[31]</sup>, 所以在 pH为4时,Cr(VI)的吸附容量达到最大。较高的pH 会导致 UiO-66-NH<sub>2</sub>/MoS<sub>2</sub>@PUF 表面上带有更多的 负电荷,并且由于在其表面和离子之间强的静电排 斥而导致其吸附能力下降。在碱性条件下,过量的 OH⁻可能竞争 Cr(Ⅵ)的吸附活性位点,这是降低吸 附能力的另一个可能原因。由此可见,酸性条件有 利于吸附剂对 Cr(VI)的吸附, 使 Cr(VI)与吸附剂表 面的正电荷高效快速地静电结合,吸附效果显著。



图 4 UiO-66-NH<sub>2</sub>/MoS<sub>2</sub>@PUF 的零点电荷(a)及 pH 对 Cr(VI)去除率的影响(b)

Fig. 4 Zero potential of UiO-66-NH<sub>2</sub>/MoS<sub>2</sub>@PUF (a) and effect of pH on removal rate of Cr(W) (b)

#### 2.2.2 时间对吸附性能的影响

按 1.3.11 节方法,考察了时间对 UiO-66-NH<sub>2</sub>/ MoS<sub>2</sub>@PUF 吸附性能的影响,结果见图 5。由图 5 可知,随着吸附时间的延长,UiO-66-NH<sub>2</sub>/MoS<sub>2</sub>@ PUF 对 Cr(VI)的吸附容量呈先增加后趋于平缓的变 化趋势。当吸附时间在 60 min 内,吸附速率较快, 60 min 时吸附容量达到了 100 mg/g, 说明 Cr(VI)迅速占据 UiO-66-NH<sub>2</sub>/MoS<sub>2</sub>@PUF 表面的吸附位点。 当吸附时间延至 70~240 min 时, UiO-66-NH<sub>2</sub>/ MoS<sub>2</sub>@PUF 的吸附速率较慢,原因可能是 Cr(VI)在 吸附剂孔道扩散速度较慢。在 240 min 后基本达到 吸附平衡,吸附容量为 125 mg/g,这是由于当吸附 剂用量一定时,吸附剂位点被完全占据,达到吸附 平衡状态。如表 3 所示,与文献[31-33]相比, UiO-66-NH<sub>2</sub>/MoS<sub>2</sub>@PUF 的平衡吸附容量明显优于 其他材料。



图 5 时间对吸附谷重的影响 Fig. 5 Effect of time on adsorption capacity

表 3 不同吸附剂的吸附容量 Table 3 Adsorption capacity of different adsorbents

十十 水1	吸附容 量/(mg/g)	实验条件			参考
们个		时间/h	温度/℃	pН	文献
UiO-66@ABs	18.376	8	25	6	[32]
BMO@BOC@MOF-199	5.512	—	25		[33]
UiO-66 改性玉米芯	90.04	12	25	6.5	[34]
UiO-66-NH <sub>2</sub> /MoS <sub>2</sub> @PUF	125	6	30	2	本文

注:"一"代表未给出; ABs 为海藻酸盐珠; BMO@BOC@MOF-199为Bi<sub>2</sub>MoO<sub>6</sub>@BiOCl@MOF-199。

#### 2.2.3 吸附动力学

图 6 为 UiO-66-NH<sub>2</sub>/MoS<sub>2</sub>@PUF 对 Cr(\)溶液 的准一级动力学和准二级动力学模型拟合曲线,获 得的相应参数见表 4。

由图 6a、b 可知, 准二级动力学模型相关系数 *R*<sup>2</sup>>0.99, 拟合效果好, 说明准二级动力学模型可以 更好地描述吸附过程。此外, 准一级动力学模型方 程计算出的理论吸附容量远低于实际吸附容量。准 二级动力学模型方程得出的理论平衡吸附容量 *q*<sub>e, cal</sub> 与实际吸附容量差值较小<sup>[36]</sup>。综上所述, 准二级动 力学模型真实地表征了 UiO-66-NH<sub>2</sub>/MoS<sub>2</sub>@PUF 对 Cr(VI)的吸附行为。证明该吸附过程以化学吸附为 主<sup>[36]</sup>,吸附作用力强,吸附效率高,可以快速达到 吸附平衡。



a—准一级动力学模型;b—准二级动力学模型 图 6 UiO-66-NH<sub>2</sub>/MoS<sub>2</sub>@PUF 对 Cr(VI)的吸附动力学拟合曲线 Fig. 6 Adsorption kinetic fitting curves of Cr(VI) on UiO-66-NH<sub>2</sub>/MoS<sub>2</sub>@PUF

	表 4	UiO-66-NH <sub>2</sub> /MoS <sub>2</sub> @PUF的动力学模型参数
Table 4	Kinetic pa	rameters of Cr(VI) adsorption onto UiO-66-NH <sub>2</sub> /MoS <sub>2</sub> @PUF

Cr(VI)质量浓		准一级动力学模型			准二级动力学模型	
度/(mg/L)	$k_1/\min^{-1}$	$q_{ m e, \ cal}/( m mg/g)$	$R^2$	$k_2/[g/(mg \cdot min)]$	$q_{ m e, \ cal}/( m mg/g)$	$R^2$
30	0.521	13.217	0.9477	0.201	31.546	0.9998
50	0.349	26.874	0.9815	0.131	46.729	0.9986
70	0.378	31.173	0.9844	0.096	65.789	0.9983
100	0.482	33.489	0.9840	0.146	92.593	0.9993

#### 2.2.4 吸附等温线

图 7 为 UiO-66-NH<sub>2</sub>/MoS<sub>2</sub>@PUF 的吸附等温线, 相关参数列于表 5。



a—Langmuir 模型; b—Freundlich 模型



由表 5 可知,对于 Cr(VI)的吸附来说,不同温

度(293.15、303.15、313.15 K)下 Langmuir 模型 的等温线相关系数( $R^2$ )分别为 0.990、0.999和 0.999, 均高于 Freundlich 模型的  $R^2$ (0.979、0.988、0.989), 说明 Langmuir 模型能够更好地描述 UiO-66-NH<sub>2</sub>/ MoS<sub>2</sub>@PUF 对 Cr(VI)的吸附过程<sup>[26]</sup>。因此,在忽略 吸附层之间的相互作用和金属离子之间相互作用的 情况下,UiO-66-NH<sub>2</sub>/MoS<sub>2</sub>@PUF 为单分子层吸附。 此外,Freundlich 模型拟合参数 1/n 为 0.622、0.626 和 0.676,说明 UiO-66-NH<sub>2</sub>/MoS<sub>2</sub>@PUF 对 Cr(VI) 的吸附反应容易进行,并且不同温度下 n 均>1,说 明该材料适合用于从水中吸附 Cr(VI)。

表 5 UiO-66-NH<sub>2</sub>/MoS<sub>2</sub>@PUF 的吸附等温参数 Table 5 Adsorption isotherm parameters of UiO-66-NH<sub>2</sub>/

		Langmuir			Freundlich	
7/K	<i>b</i> /(L/g)	$q_{\rm m}/({\rm mg/g})$	$R^2$	1/ <i>n</i>	$\frac{K/[(mg/g)}{(L/mg)^{1/n}]}$	$R^2$
293.15	0.106	196.08	0.990	0.622	3.15	0.979
303.15	0.063	188.68	0.999	0.626	2.77	0.988
313.15	0.029	185.19	0.999	0.676	2.14	0.989

#### 2.2.5 吸附热力学

UiO-66-NH<sub>2</sub>/MoS<sub>2</sub>@PUF 对重金属离子的吸附 热力学参数计算结果见表 6。从表 6 可以看出, UiO-66-NH<sub>2</sub>/MoS<sub>2</sub>@PUF 对 Cr(VI)的吸附为放热反 应。 $\Delta G$ <0,表明吸附是自发进行的。 $\Delta S$ <0 说明随

#### 着吸附的进行,固液界面的无序性逐渐降低。

表 6 UiO-66-NH<sub>2</sub>/MoS<sub>2</sub>@PUF 的热力学参数 Table 6 Thermodynamic parameters of adsorption of Cr(VI) onto UiO-66-NH<sub>2</sub>/MoS<sub>2</sub>@PUF

T/K	$\Delta G/(kJ/mol)$	$\Delta H/(kJ/mol)$	$\Delta S / [kJ / (mol \cdot K)]$
293.15	-4.715		
303.15	-3.494	-40.536	-0.1222
313.15	-2.272		

# 2.2.6 对 Cr(VI)的选择性吸附

采用 UiO-66-NH<sub>2</sub>/MoS<sub>2</sub>@PUF 对实验室制革废 水中 Cr(VI)的吸附性能进行了探究,结果见图 8。



- 图 8 UiO-66-NH<sub>2</sub>/MoS<sub>2</sub>@PUF 对 Cr(VI)溶液和实验室制 革废水中 Cr(VI)的去除
- Fig. 8 Removal of Cr(VI) in Cr(VI) solution and laboratory tanning wastewater by UiO-66-NH<sub>2</sub>/MoS<sub>2</sub>@PUF

由图8可见,共存离子对UiO-66-NH<sub>2</sub>/MoS<sub>2</sub>@PUF 的吸附性能产生了略微的影响,这可能是由于制革 废水中的杂质离子竞争地占据了 UiO-66-NH<sub>2</sub>/ MoS<sub>2</sub>@PUF 的吸附活性位点,因此,水体中的其他 共存离子对 UiO-66-NH<sub>2</sub>/MoS<sub>2</sub>@PUF 的吸附性能略 有影响,但总体来说,UiO-66-NH<sub>2</sub>/MoS<sub>2</sub>@PUF 能 够在杂质离子存在下吸附重金属 Cr(VI),说明其对 吸附 Cr(VI)具有潜在的应用价值。

#### 2.3 循环吸附性能

2.3.1 循环使用后 UiO-66-NH<sub>2</sub>/MoS<sub>2</sub>@PUF 的吸附 性能

按1.3.16节方法,考察了UiO-66-NH<sub>2</sub>/MoS<sub>2</sub>@PUF

对 Cr(VI)的循环吸附,结果见图 9。由图 9 可知, UiO-66-NH<sub>2</sub>@PUF 对 Cr(VI)的去除率随循环次数的 增加而逐渐降低,其中再生效果的降低可归因于不 完全解吸和吸附位点的减少。经过循环 5 次后, UiO-66-NH<sub>2</sub>/MoS<sub>2</sub>@PUF 对 Cr(VI)的去除率保持在 83%,仍然具有较佳的吸附能力,表明所合成的 UiO-66-NH<sub>2</sub>/MoS<sub>2</sub>@PUF 无需复杂的离心过滤或磁 选,即可方便回收。解决了 UiO-66-NH<sub>2</sub>材料对污染 物吸附范围小并不易回收的问题,使多孔载体负载 UiO-66-NH<sub>2</sub>材料的重复利用成为可能,避免了处理 废水时带来的二次污染。



图 9 UiO-66-NH<sub>2</sub>/MoS<sub>2</sub>@PUF 对 Cr(N)的循环吸附 Fig. 9 Cyclic adsorption of UiO-66-NH<sub>2</sub>/MoS<sub>2</sub>@PUF to Cr(N)

2.3.2 循环吸附前后 UiO-66-NH<sub>2</sub>/MoS<sub>2</sub>@PUF 结构 表征

吸附剂不仅应该具有良好的吸附能力和循环利 用性,吸附剂的稳定性也是水处理中的主要问题。 图 10 为吸附 Cr(VI)后 UiO-66-NH<sub>2</sub>/MoS<sub>2</sub>@PUF 的 SEM 和 EDS 元素映射图。

由图 10a 可以看出, 在吸附 Cr(VI)后, UiO-66-NH<sub>2</sub>/MoS<sub>2</sub>@PUF 的表面仍有许多颗粒, 说 明负载的 UiO-66-NH<sub>2</sub>/MoS<sub>2</sub>粒子并没有从基底材料 上脱落。由图 10e可以看出,UiO-66-NH<sub>2</sub>/MoS<sub>2</sub>@PUF 的结构中出现了 C、O、N、Mo、Zr 和 Cr 化学元素, 进一步证实了被吸附物质 Cr(VI)的存在。

2.3.3 循环吸附后的负载牢度分析

通过等离子体耦合发射光谱法检测收集吸附 Cr(VI)之后的残留溶液中 Zr(IV)的质量浓度,结果如 表7所示。





a一吸附 Cr(\I)后 UiO-66-NH<sub>2</sub>/MoS<sub>2</sub>@PUF 的 SEM 图; b—C 元素分布图; c—N 元素分布图; d—O 元素分布图; e—吸附 Cr(\I)后 UiO-66-NH<sub>2</sub>/MoS<sub>2</sub>@PUF 的 EDS 图; f—Zr 元素分布图; g—Mo 元素分布图; h—Cr 元素分布图

图 10 吸附 Cr(VI)后 UiO-66-NH<sub>2</sub>/MoS<sub>2</sub>@PUF 的 SEM 和 EDS 元素映射图

Fig. 10 SEM and EDS element mapping images of UiO-66-NH<sub>2</sub>/MoS<sub>2</sub>@PUF after absorbing Cr(VI)

表 7 UiO-66-NH<sub>2</sub>/MoS<sub>2</sub>@PUF 处理后的 Zr 质量浓度 Table 7 Zr mass concentration in Cr(VI) solution after

treatment with UiO-66-NH<sub>2</sub>/MoS<sub>2</sub>@PUF

样品	Zr(IV)质量浓度/(mg/L)
纯水 <sup>①</sup>	0.0780
UiO-66-NH <sub>2</sub> /MoS <sub>2</sub> @PUF 吸附循环 1 次后的 Cr(Ⅵ)溶液 <sup>∞</sup>	0.0785
UiO-66-NH <sub>2</sub> /MoS <sub>2</sub> @PUF 吸附循环 2 次后的 Cr(VI)溶液	0.0817
UiO-66-NH <sub>2</sub> /MoS <sub>2</sub> @PUF 吸附循环 3 次后的 Cr(VI)溶液	0.0821

①UiO-66-NH<sub>2</sub>/MoS<sub>2</sub>@PUF 浸入纯水 24 h 后的溶液; ② UiO-66-NH<sub>2</sub>/MoS<sub>2</sub>@PUF 吸附 Cr(VI) 24 h 后测定得到。

从表 6 可以看出, 仅检测到少量的 Zr(IV)浸出, UiO-66-NH<sub>2</sub>/MoS<sub>2</sub>@PUF 吸附循环 1 次后, Cr(VI) 溶液中 Zr(IV)的质量浓度为 0.0785 mg/L, 说明吸附 过程中 UiO-66-NH<sub>2</sub>/MoS<sub>2</sub>@PUF 具有出色的化学稳 定性。其质量浓度低于检测限,表明吸附过程中 Zr(IV)的泄漏可忽略不计,说明 UiO-66-NH<sub>2</sub>/MoS<sub>2</sub>@ PUF 具有出色的化学稳定性。

# 3 结论

在 UiO-66-NH<sub>2</sub> 中掺杂 MoS<sub>2</sub>,增加吸附剂活性 位点,然后以 PUF 为基底材料,成功制备了 UiO-66-NH<sub>2</sub>/MoS<sub>2</sub>@PUF。对其结构、表面形貌、孔 隙率、热性能进行了表征。并将其用于水中金属 Cr(VI)的吸附,研究不同因素对吸附性能的影响及 其吸附机理。结果表明,UiO-66-NH<sub>2</sub>/MoS<sub>2</sub>可以通 过原位生长法成功且均匀地负载在 PUF 上。PUF 负 载 UiO-66-NH<sub>2</sub>/MoS<sub>2</sub>之后,孔隙率由 PUF 的 25.53% 提升至 80.00%。UiO-66-NH<sub>2</sub>/MoS<sub>2</sub>@PUF 的热稳定 性提高,而且 UiO-66-NH<sub>2</sub>/MoS<sub>2</sub> 的负载率为 28%, 增加了 PUF 的比表面积,同时有效提高了 PUF 的吸 附性能。UiO-66-NH<sub>2</sub>/MoS<sub>2</sub>@PUF 对 Cr(VI)的吸附实 验结果表明,在 pH=4 时的吸附容量达到最大,为 125 mg/g。UiO-66-NH<sub>2</sub>/MoS<sub>2</sub>@PUF 对 Cr(VI)的吸附 过程符合二级动力学模型,该吸附过程主要是单层 吸附;UiO-66-NH<sub>2</sub>/MoS<sub>2</sub>@PUF 对 Cr(VI)的吸附过程 是自发的放热过程。在5次循环吸附后, UiO-66-NH<sub>2</sub>/MoS<sub>2</sub>@PUF 对 Cr(VI)的去除率仍能达 到 83%,而且在1次循环吸附后,Zr(V)质量浓度 为 0.0785 mg/L,说明 UiO-66-NH<sub>2</sub>/MoS<sub>2</sub>@PUF 具有 良好的稳定性。本研究为 UiO-66 基微纳米粉体材料 的固定化提供了技术支撑和科学依据,并且 UiO-66-NH<sub>2</sub>/MoS<sub>2</sub>@PUF 结构设计的多功能性使其可作为 一种高效吸附材料应用于废水中 Cr(VI)的去除。

#### 参考文献:

- YU J P (于节平), WANG H B (王海博). Research progress on adsorption and fixation of heavy metals in water by biochar[J]. Liaoning Chemical Industry (辽宁化工), 2020, 49(11): 1408-1411.
- [2] VO T S, HOSSAIN M M, MO H, *et al.* Heavy metal removal applications using adsorptive membranes[J]. Nano Convergence, 2020, 7: 36.
- [3] WANG Y T (王延涛), GUO B (郭贝), ZHAO Z H (赵志辉). Experimental study on *in situ* remediation technology of chromium contaminated soil[J]. China Environmental Protection Industry (中国 环保产业), 2021, (1): 61-64.
- [4] ZHANG B A (张步爱), LIU L Q (刘良琼). Relationship between trace elements and blood glucose in patients with diabetes[J]. Medical Diet and Health (医学食疗与健康), 2020, 18(23): 204-206.
- [5] LIU J M (刘建明), QI Z Y (亓昭英), LIU S K (刘善科), et al. Relationship between trace elements and plant nutrition and human health[J]. Chemical Fertilizer Industry (化肥工业), 2016, 43(3): 85-90.
- [6] YANG Y (杨颖), ZHOU J (周俊), LI L (李璐), et al. Research status and prospect of electrochemical treatment of refractory wastewater[J]. Journal of Hunan City University (湖南城市学院学报), 2020, 29(6): 73-78.
- [7] MIN H Y, FOW K L, CHEN G Z. Synthesis and applications of MOF-derived porous nanostructures[J]. Green Energy & Environment, 2017, 46(3): 218-245.
- [8] STOCK N, BISWAS S. Synthesis of metal-organic frameworks (MOFs): Routes to various MOF topologies, morphologies, and composites[J]. ChemInform, 2012, 43(16): 1091-1099.
- [9] NATARAJAN S, MAHATA P. Inorganic structures and nets in metalorganic frameworks (MOF)[J]. Cheminform, 2010, 41(28): 218-245.
- [10] RANI L, KAUSHAL J, SRIVASTAV A, et al. A critical review on recent developments in MOF adsorbents for the elimination of toxic heavy metals from aqueous solutions[J]. Environmental Science and Pollution Research International, 2020, 27(12): 89-92.