文章编号: 1001-3555(2022)05-0499-14

# 光热催化还原二氧化碳反应器研究进展

唐文彬,张志翔\*,池家晟,陈铭夏,江 治,上官文峰\* (上海交通大学机械与动力工程学院,上海 200240)

摘要:光热催化还原技术是二氧化碳资源化的研究热点之一.设计高效的新型催化剂材料,是构建有效的光热催 化反应体系的重要内容,而开发与催化材料适配的反应器,则可以最大化地发挥催化剂的性能,是光热催化放大 反应的关键.我们综述了光热催化反应器的不同形式,讨论了光热催化关键变量温度、光照、给料类型和运行方 式对反应器设计的影响.总结了反应器设计的局限性和挑战性,对光热催化还原二氧化碳的技术发展提出了展望. 关键词:光热催化;二氧化碳还原;反应器设计

中图分类号: 0643.32 文献标志码: A

**DOI**: 10.16084/j.issn1001-3555.2022.05.008

随着人类社会的发展,人们对石化能源的依 赖也越发严重,大气中的CO,水平已从工业化前的 280×10<sup>-6</sup>快速升高至400×10<sup>-6</sup>(体积分数)以上,一 系列的环境问题和能源问题也随之而来.将二氧化 碳用作生产绿色燃料的原料,是有效控制碳排放, 实现碳中和的手段.已有多种方式可以实现CO,资 源化,例如加氢热催化、光催化、生物转化和光热 催化等.二氧化碳加氢反应是热力学有利的反应<sup>[1]</sup>, 所以升温热催化有利于反应的进行. 而光催化利用 光照在光催化剂上激发的电子-空穴对来完成还原 反应, CO<sub>2</sub>转化效率低, 只能达到  $\mu$ mol·g<sup>-1</sup>·h<sup>-1</sup>的量 级<sup>[2]</sup>.因此,为了在更加温和的反应条件下获得尽 可能高的转化效率,目前光热CO2催化越来越受到 关注. 它利用太阳光和热能的耦合作用来驱动反应, 在利用温度提高带来的热力学作用的同时,光诱导 光生载流子协同作用,弥补了单一反应的缺陷.

现已有大量针对CO2催化转化的研究报道,主 要集中于催化剂的制备、催化活性以及反应机理的 探究<sup>[3]</sup>.然而,对直接影响光热催化反应环境的反 应器的结构设计和研究,鲜见报道.我们阐述了热 和光在激活CO2分子方面各自的作用,总结了过往 研究中出现的反应器类型和特征,分析了温度、光 照和进料方式等因素对光热催化反应的影响,讨论 了光热反应的各种反应器设计的局限性和难点,并 对未来光热反应器的发展做了初步展望.

# 1 光热催化

绿色植物通过"光合作用"将CO<sub>2</sub>和H<sub>2</sub>O等无 机原料转化为有机物,如图1所示,而"人工光合作 用"是模拟自然界的"光合作用",通过催化剂等手 段在光驱动下将CO<sub>2</sub>与H<sub>2</sub>O/H<sub>2</sub>转化为燃料或化工原 料等资源<sup>[4]</sup>."人工光合作用"的研究目标是获得耗 能低、效率高、具有经济性的CO<sub>2</sub>转化途径<sup>[5]</sup>,研究 热点主要集中于光催化、电催化、热催化和光热催 化还原CO<sub>2</sub>.由于二氧化碳分子本身C-O键焓高达 750 kJ/mol,具有高稳定性,需要克服较高的能量壁 全才能实现转化<sup>[6]</sup>,因此产物主要是C1产物(一氧 化碳<sup>[7]</sup>、甲烷<sup>[8]</sup>、甲醇<sup>[9]</sup>等),也有少数研究报道能 够得到C2产物<sup>[10]</sup>.

光催化通常在常温常压下进行,耗能低,但是 反应效率不高且伴随催化剂光腐蚀等稳定性不足的 问题.电催化CO<sub>2</sub>还原的能量利用率高,但是水溶 液中CO<sub>2</sub>还原反应不可避免地与质子还原反应竞争, 产物的选择性难以控制,液相或者气相产物的分离 在面向产业化时也会增加成本<sup>[12]</sup>.热催化支持高流 量反应,便于工业化应用,得到了广泛研究,但热源 本身需要消耗能量,能量成本过高且高温环境对反 应器的要求也较高<sup>[13]</sup>.

收稿日期: 2022-08-10;修回日期: 2022-09-20.

基金项目: 国家重点研发计划(2018YFB1502001)和国家自然科学基金(21773153) (National Key R&D Program of China (2018YFB1502001) and National Natural Science Foundation of China (21773153)).

**作者简介:** 唐文彬(1998-), 男, 上海交通大学硕士, 研究方向光催化二氧化碳还原(Tang Wen-bin(1998-), Male, Shanghai JiaoTong University, research interests in photocatalytic carbon dioxide reduction).

<sup>\*</sup> 通信联系人, E-mail: shangguan@sjtu.edu.cn; E-mail: zixon@sjtu.edu.cn. Tel: 021-34206020.



图 1 (a) 自然光合作用示意图;(b) 人工光合作用示意图(该系统能够将 CO<sub>2</sub>以 99% 的选择性还原为 HCOOH)<sup>[11]</sup> Fig.1 (a) Schematic diagram of natural photosynthesis; (b) Schematic diagram of artificial photosynthesis<sup>[11]</sup> (The system is able to reduce CO<sub>2</sub> to HCOOH with 99% selectivity)

分子热运动始终存在<sup>[14]</sup>,所以光催化反应不可 避免地受温度变量影响<sup>[15]</sup>.光热催化通常被定义为 太阳能与热能耦合进行的催化反应,实际上这进一 步强调了热效应在光催化反应中的作用,光热催化 涉及热化学和光化学<sup>[16]</sup>,Han等<sup>[17]</sup>通过控制光照 和温度两个变量进行实验,结果证明光照相比温度 对反应的影响更加关键,是控制产物选择性和产率 的主要驱动力.如图2所示,传统的光催化机理已

基本达成共识:半导体材料吸收能量大于带隙能量 (Eg)的入射光子,激发出电子-空穴对并在复合前迁 移到催化剂表面,与吸附的反应物发生氧化还原反 应.但光催化性能受载流子分离和迁移效率的严重 限制,多样的半导体材料、调节带隙结构或表面性 质等手段可以有效地提升光催化效果.但要实现工 业规模的CO2转化仍有很大的难度<sup>[18]</sup>.

热能在光催化过程中的作用在以往的研究中常



图 2 (a) 光催化还原 CO<sub>2</sub> 示意图<sup>[19]</sup>;(b) 光催化还原 CO<sub>2</sub>的常见路径<sup>[20]</sup> Fig.2 (a) Schematic diagram of photocatalytic reduction of CO<sub>2</sub>;(b) Common pathways of photocatalytic reduction of CO<sub>2</sub><sup>[20]</sup>

常被忽视, 传统的热催化 CO<sub>2</sub>加氢反应是提供热量 以达到反应所需的活化能, 这种方法转化率高, 但 存在反应温度过高, 催化剂易失活等问题. 而光热 催化所需的温度相对温和, 热能来源主要有两种: (1) 光热效应产生的热能, 包括太阳能集热和光照引 起的表面等离子体效应;(2)热电偶、加热炉等额外加热手段引入的热能.光催化过程中热能主要体现在系统温度的升高上,如图3所示,温度升高可以帮助改善单一光催化的不足:一方面,陷阱位点捕获的光电子在热激活下可以向半导体导带(CB)第二



图3光热催化反应过程示意图[21]

Fig.3 Schematic diagram of photothermal catalytic reaction process<sup>[21]</sup>

次跃迁,有助于抑制电子-空穴对的复合;另一方面, 高温环境下有利于加速光载流子在催化剂上的迁移.此外,热能会改善传质过程,有利于反应物和产 物分子的扩散.在热力学方面,吸热光反应在热辅助下的自发趋势也变得更高.

光热的协同作用通常使反应更容易发生.其中 光的作用机理主要体现在激发反应物和有效降低反 应所需的温度和活化能等方面.Lu等<sup>[22]</sup>发现在光 热催化条件下 Au/CeO2的 CO2转化率约为热催化的 10倍,原位红外光谱发现单一热催化过程中不存在 Au-H物种, 光照激发Au产生LSPR效应, 促进H<sub>2</sub>的快速活化和解离产生Au-H中间体, 解离的 H\* 迅速与 CO<sub>2</sub>相互作用, 光的加入改变了反应途径. Upadhye等<sup>[23]</sup>发现,将光引入反应体系后,CO2催化 还原的活化能从 47 降低到 35 kJ/mol. 并提高了羟基 的加氢和分解速率,而热的作用机理主要表现在提 高扩散吸附速率、电子转移和化学反应的速率等方 面,在反应热力学和动力学方面提供穿过活化能垒 所需的能量,促进CO<sub>2</sub>的催化还原并使氧空位等缺 陷成为重要的活性位点,抑制载流子复合<sup>[24]</sup>.整个 反应体系温度的升高会极大地促进分子的不规则 热运动,从而促进反应物向催化剂表面的吸附和扩 散.CO2裂解是吸热反应,高温可促进反应,使CO2

的光热协同催化还原更快.Xie等<sup>[25]</sup>的研究中纳米 ZnO 被紫外线照射和热能共同激发,光生电荷载流 子的分离效率随着温度的升高而显着提高.这种增 强可以归因于ZnO样品中单空位和空位簇等缺陷的 存在造成的电离杂质散射和位错散射的影响,也归 因于随着温度升高纳米 ZnO 样品的电导率增加等 因素.Xu等<sup>[26]</sup>利用UV诱导光生Vo的产生,并将氧 空位引入热反应过程中,将光热过程分离,采用原 位DRIFTS和DFT发现CO2吸附后,电子转移到CO2 上形成CO2.随后,CO2的O原子更容易被Vo捕获, CO2在热作用下裂解为CO.光的作用可以降低活化 能,激发反应物,而热提供穿过活化能垒所需的能量 并抑制载流子复合,从而形成光热协同,互相促进.

CO<sub>2</sub>氢化还原的原始反应物一般是CO<sub>2</sub>/H<sub>2</sub>O或 CO<sub>2</sub>/H<sub>2</sub>,光热CO<sub>2</sub>加氢反应的产物通常是CO、CH<sub>4</sub>、 CH<sub>3</sub>OH和长链烷烃/醇<sup>[27]</sup>.碳氢化合物和含氧化 合物大多以CO\*作为中间体产生.在大多数研究 中,CO是突出的产物.如果使用强烈吸附CO\*并 有利于后续加氢过程的催化剂,CO\*不能及时解吸 并添加H\*继续转化,则会产生CH<sub>4</sub>或其他烃/氧化 物.O'brien等<sup>[28]</sup>研究在倒置硅蛋白石光子晶体载 体上溅射Ru薄膜,在环境温度下以2470 mW·cm<sup>-2</sup> 的高强度太阳模拟光照射得到 2.8 mmol·g<sup>-1</sup>·h<sup>-1</sup>的 CH<sub>4</sub>产率, H<sub>2</sub>在带电的 [Ru(0001)]<sup>-1</sup>表面分解并 吸附,形成 Ru—H键. CO<sub>2</sub>分子吸附在带负电荷的 [Ru(0001)]<sup>-1</sup>表面时会发生弯曲,弯曲的 CO<sub>2</sub>分子 高度不稳定而被转化, Ru表面上的高密度H增强 了 Sabatier 反应.如果催化剂有利于多电子转移或 使用富电子催化剂, C<sub>2+</sub>产物也会出现, Li等<sup>[29]</sup>对 MgFeAl 层状双氢氧化物纳米片进行氢还原制备了 一系列新型 Fe 基催化剂,其中500℃下还原生成的 Fe/FeO<sub>x</sub>@MgO-Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>因其FeO<sub>x</sub>相可以抑制 Fe<sup>0</sup>纳米 粒子上的 -CH<sub>2</sub> 和 -CH<sub>3</sub>加氢,从而增强了 C-C 耦 合反应,提高了对C<sub>2+</sub>产物的选择性,光照下将 CO<sub>2</sub> 光热转化为 C<sub>2+</sub>的选择性达到了 52.9%.

多电子反应的产物如(1)-(4)所示:

 $\mathrm{CO}_2 + 2\mathrm{H}^+ + 2\mathrm{e}^- \to \mathrm{CO} + \mathrm{H}_2\mathrm{O} \tag{1}$ 

 $CO_2 + 8H^+ + 8e^- \rightarrow CH_4 + 2H_2O \tag{2}$ 

 $2CO_2 + 12H^+ + 12e^- \rightarrow C_2H_5OH + 3H_2O$  (3)

 $2CO_2 + 14H^+ + 14e^- \rightarrow C_2H_6 + 4H_2O$  (4)

甲烷干式重整反应也是CO<sub>2</sub>还原的重要反应,反应如(5)所示:

 $CO_2 + CH_4 \rightarrow 2CO + 2H_2 \tag{5}$ 

与氢化反应相比,利用资源丰富的CH<sub>4</sub>光热催 化还原CO,产物生产效率更高,同时具有较高的光 利用效率,因此大多可以进行流动式反应,作为强 吸热反应( $\Delta H_{298} = 247 \text{ kJ·mol}^{-1}$ )该反应通常在高温 下进行热催化,但在高温下易发生向单质碳进行的 还原反应,快速的碳沉积易使催化剂失活,因此光 热催化成为甲烷干式重整反应的新思路. Wu等<sup>[30]</sup> 在 Co 掺杂的 Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub> 纳米片上负载了 Co, 在聚焦 UVvis-IR光照射下以CH₄进行光热催化CO₂还原,得到 CO和H2的产率为43.46和 39.42 mmol·g<sup>-1</sup>·min<sup>-1</sup>, Co 纳米颗粒和 Co 掺杂的 Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>都可以作为光吸收剂, 可以有效吸收整个光谱波段的光照,光热转换以及 聚焦辐照的热效应使表面温度升高,显著降低了 CH₄还原CO₂的活化能,从而获得高光热催化活性. 由于 CO 歧化抑制碳沉积, 光活化还提高了催化剂 的耐久性. 此外, Wu等<sup>[31]</sup>合成了Ni<sub>1.60</sub>Co/Co-Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub> 再进一步将产率提高至50.99 mmol·g<sup>-1</sup>·min<sup>-1</sup>CO和 39.42 mmol·g<sup>-1</sup>·min<sup>-1</sup>H<sub>2</sub>,并得到29.7%的光致化学能 效率. Zhou等<sup>[32]</sup>将Cu<sub>198</sub>Ru<sub>0</sub>,在12.8 W·cm<sup>-2</sup>白光照 射下进行催化反应, CH4和CO2流速均为8 mL·min<sup>-1</sup>, 光热效应使表面温度接近 850 ℃, 最终产物只有H, 和CO,由于一定逆水煤气变换(RWGS)的存在,最 终甲烷转化率为35%. Huang等<sup>[33]</sup>设计的SCM-Ni/

SiO<sub>2</sub>用二氧化硅簇修饰镍纳米晶体的表面,从而 在动力学上抑制了活性位点Ni纳米晶体上的碳沉 积,提高了耐久性,并在聚焦的太阳光下连续流动 反应产出19.90 mmol·g<sup>-1</sup>·min<sup>-1</sup> CO和17.10 mmol· g<sup>-1</sup>·min<sup>-1</sup> H<sub>2</sub>.这类反应中聚光使表面温度上升,在超 过平衡温度时,光热反应发生并在光活化的帮助下 解离CH<sub>4</sub>,光活化还帮助抑制CO的歧化,从而减少 碳沉积<sup>[34]</sup>.

不同体系下进料不同,变量控制方法也不同, 反应器也需要做出相应的调整以适配不同体系的反 应,多年来已有许多针对光热催化还原二氧化碳的 研究,表1概述了近年来已报道的光热催化体系及 反应器.充分设计的反应器不仅能合理控制温度和 光照两个变量,最大化反应效果,还能改善研究人 员的操作体验,更加方便地进行测试.

# 2 光热催化反应器

多年来在对光热反应的广泛研究中,出现了各 式各样的反应器,在已有的研究报道中,主流的反 应器类型包括浆料型反应器、流化床反应器、光纤 组合反应器和固定床反应器等,见表2.

浆料式反应器应用广泛,反应器中同时存在固 相、液相和气相三项,气相鼓入产生的气泡会导致 催化剂的光穿透有限,光反应表面积减少,光利用 效率较低,并且回收过程中催化剂难以分离,存在 一定损失. 流化床反应器可以促进均匀的颗粒混合 和温度分布,但通常需要更大的容器尺寸,因此成 本更高.光纤反应器催化剂薄膜支撑在熔融石英光 导棒上,气体流过反应器内部的开放区域时,挡板 不仅可以固定玻璃棒,还可以引导反应器内部的流 动模式,更好地混合反应物,可以提供高反应表面 积,进而提高催化剂催化效果,但光纤热量积累会 导致催化剂失活,且侧面照明下光传输距离有限. 对于固定床反应器,可以实现高比表面积,并且系 统可以在高流入速率下正常运作,是目前主流的反 应器,但因为催化剂制膜装载存在光学暗区,光利 用效率低[53].

理想的反应器应提供高反应表面积、低反应压降和高光子利用率;在微观尺度上,应控制催化剂整体的厚度和孔隙率,使催化剂参与反应时的厚度和孔隙率做到协调以平衡反应物接触面积和光照接收面积<sup>[53]</sup>.尽管反应器多样,但仍可按它们的主要特征从3个角度进行分类:反应器运行方式、温度

### 表1 光热催化 CO2 还原反应器系统及其操作参数和特性概述

Table 1 Summary of photothermal catalytic  $\mathrm{CO}_2$  reduction reactor system and its operating parameters and characteristics

Reactor	Catalyst	Lightsource	Operating parameters	Results	Ref.
Continuous	21%Co/Al <sub>2</sub> O <sub>3</sub>	$1.3 \mathrm{W} \cdot \mathrm{cm}^2 \mathrm{Xe} \mathrm{lamp}$	$CO_2 : H_2 : He=1 : 4 : 5$ T=292 °C	$S_{CH_4}=97.7\%$ $Y_{CH_4}=6.036 \text{ mmol} \cdot \text{g}^{-1} \cdot \text{h}^{-1}$	[35]
Continuous	$10Cu5Ga/CeO_2$	$1.95 \ W{\boldsymbol{\cdot}} cm^2 \ Xe \ lamp$	$CO_2 : H_2=1 : 1$ q=20 mL·min <sup>-1</sup>	$S_{co}=99.9\%$ $Y_{co}=111.2 \text{ mmol} \cdot \text{g}^{-1} \cdot \text{h}^{-1}$	[36]
Batched	$\mathrm{Bi}_2\mathrm{S}_3/\mathrm{UiO}$ -66	300 W Xe lamp	206 mL reactor volume Humid $CO_2$ (5% H <sub>2</sub> O)	$Y_{c0}$ =25.6 µmol·g <sup>-1</sup> ·h <sup>-1</sup>	[37]
Continuous	Ni/Nb <sub>2</sub> C	300 W Xe lamp	$CO_2 : H_2 : N_2=1 : 1 : 3$ q=10 mL·min <sup>-1</sup>	$S_{CH_4} = 83.4\%$ $Y_{CH_4} = 72.5 \text{ mmol} \cdot \text{g}^{-1} \cdot \text{h}^{-1}$	[38]
Batched	1.2%Cu@P25	600 W Fresnel lens condensing	Humid $CO_2$ P=1.5 × 10 <sup>5</sup> Pa	$Y_{c0}=7.63 \ \mu mol \cdot g^{-1} \cdot h^{-1}$	[ 39 ]
Continuous	Au-Ru/TiO <sub>2</sub>	500 W Hg lamp	$CO_2$ : H <sub>2</sub> : Ar =37 : 9 : 4 q=2 mL/min <sup>-1</sup> T=150 °C	$\begin{array}{c} S_{CH_4} = 99\% \\ Y_{CH_4} = 1.60 \times 10^4 \text{mmol} \cdot \text{g}^{-1} \cdot \text{h}^{-1} \\ Y_{CH_4} = 243 \ \mu \text{mol} \cdot \text{g}^{-1} \cdot \text{h}^{-1} \end{array}$	[ 40 ]
Batched	2%Pd@SiNS	300 W Xe lamp	$CO_2$ : H <sub>2</sub> =1:1 T=170 °C	$Y_{co} = 74 \ \mu mol \cdot g^{-1} \cdot h^{-1}$	[41]
Continuous	Al@Cu <sub>2</sub> O	supercontinuum fiber laser	$CO_2 : H_2=1 : 1  q=10 \text{ mL} \cdot \text{min}^{-1}$ $T_{surface}=175 \ ^{\circ}C$	$Y_{co}=2.03 \text{ mmol} \cdot \text{g}^{-1} \cdot \text{h}^{-1}$	[42]
Batched	In <sub>2</sub> O <sub>3-x</sub> (OH) <sub>y</sub> / SiNW	$2 \operatorname{W} \cdot \operatorname{cm}^2 \operatorname{Xe} \operatorname{lamp}$	$CO_2$ : H <sub>2</sub> =1: 1 T=150 °C	$Y_{CO}=22 \ \mu mol \cdot g^{-1} \cdot h^{-1}$	[43]
Batched	$In_2O_{3-x}/In_2O_3$	300 W Xe lamp	$CO_2$ : H <sub>2</sub> =1: 1 P=2.07 × 10 <sup>5</sup> Pa	$Y_{c0}=23.883 \text{ mmol} \cdot \text{g}^{-1} \cdot \text{h}^{-1}$	[44]
Batched	RuO <sub>2</sub> /STO	$108 \text{ mW} \cdot \text{cm}^2 \text{ Xe lamp}$	$CO_2 : H_2=1 : 4$ P=1.3 × 10 <sup>5</sup> Pa T=150 °C	$S_{CH_4}=100\%$ Y <sub>CH_4</sub> =14.6 mmol·g <sup>-1</sup> ·h <sup>-1</sup> X <sub>CO2</sub> =89.5%	[45]
Continuous	FeO-CeO <sub>2</sub>	$2.2 \text{ W} \cdot \text{cm}^2 \text{ Xe lamp}$	$CO_2$ : H <sub>2</sub> : Ar =15: 60: 25 q=15 mL·min <sup>-1</sup> P=1.8 × 10 <sup>5</sup> Pa	$S_{co}$ =99.87% $Y_{co}$ =19.61 mmol·g <sup>-1</sup> ·h <sup>-1</sup> $X_{CO}$ =43.63%	[46]
Batched	Ru/i-Si-o	$2.47 \ W \boldsymbol{\cdot} \mathrm{cm}^2 \ \mathrm{Xe} \ \mathrm{lamp}$	$CO_2$ : H <sub>2</sub> =1 : 4	$Y_{CH_4} = 2.8 \text{ mmol} \cdot \text{g}^{-1} \cdot \text{h}^{-1}$	[28]
Batched	$C-In_2O_{3-x}$	$2.98 \ W{\boldsymbol{\cdot}} \mathrm{cm}^2 \ \mathrm{Xe} \ \mathrm{lamp}$	$CO_2$ : $H_2=1$ : 4 330 mL reactor volume	$Y_{c0}$ =123.6 mmol · g <sup>-1</sup> · h <sup>-1</sup>	[47]
Batched	$\begin{array}{c} {\rm Fe/FeO}_{x}@{\rm MgO-}\\ {\rm Al}_{2}{\rm O}_{3} \end{array}$	$1.88 \ W{\boldsymbol{\cdot}} \mathrm{cm}^2 \ \mathrm{Xe} \ \mathrm{lamp}$	$CO_2$ : $H_2$ : Ar =15 : 60 : 25 P=1.8 × 10 <sup>5</sup> Pa	$S_{CH_4}$ =47.1% $S_{CH_4}$ =52.9% $X_{CO_2}$ =50.1%	[ 29 ]
Microchannel	$In/TiO_2$	$150 \text{ mW} \cdot \text{cm}^2 \text{ Hg lamp}$	$P_{CO_2}$ =2000 Pa $P_{H_2O}$ =7400 Pa T=100 °C	$\begin{array}{c} Y_{CO} = 962 \ \mu mol \cdot g^{-1} \cdot h^{-1} \\ Y_{CH_4} = 55.4 \ \mu mol \cdot g^{-1} \cdot h^{-1} \end{array}$	[48]
Continuous	Co/Co-Al <sub>2</sub> O <sub>3</sub>	500 W Xe spotlight	$\begin{array}{l} \mathrm{CH}_4:\mathrm{CO}_2:\mathrm{Ar=}30:19.3:40.7\\ \mathrm{q=}89.2\;\mathrm{mL}\boldsymbol{\cdot}\mathrm{min}^{-1} \end{array}$	$\begin{array}{l} Y_{co} = 43.46 \text{ mmol} \cdot g^{-1} \cdot h^{-1} \\ Y_{H_2} = 39.42 \text{ mmol} \cdot g^{-1} \cdot h^{-1} \\ \eta_{\text{light to fuel}} = 27.1\% \end{array}$	[30]
Continuous	SCM-Ni/SiO <sub>2</sub>	500 W Xe spotlight	$CH_4$ : $CO_2$ : Ar=9.8: 9.7: 80.5	$Y_{co} = 19.9 \text{ mmol} \cdot \text{g}^{-1} \cdot \text{h}^{-1}$ $Y_{H_2} = 17.1 \text{ mmol} \cdot \text{g}^{-1} \cdot \text{h}^{-1}$ $m_{H_2} = 12.5\%$	[33]
Continuous	Ni/Mg-Al <sub>2</sub> O <sub>3</sub>	5500 W Xe spotlight	$CH_4 : CO_2 : Ar=29.15 : 28.96 : 41.89$ q=90.36 mL·min <sup>-1</sup>	$\begin{array}{l} Y_{\rm co} = 74.57 \ \text{mmol} \cdot g^{-1} \cdot h^{-1} \\ Y_{\rm H_2} = 69.71 \ \text{mmol} \cdot g^{-1} \cdot h^{-1} \\ \eta_{\rm light to fuel} = 32.9\% \end{array}$	[ 49 ]
Continuous	Pt/Co-Al <sub>2</sub> O <sub>3</sub>	500 W Xe spotlight	$CH_4 : CO_2 : Ar=28.6 : 28.7 : 42.7$ q=89.8 mL·min <sup>-1</sup>	$\begin{array}{l} Y_{\rm CO} {=} 89.41 \ mmol { \cdot g^{-1} \cdot h^{-1} } \\ Y_{\rm H_2} {=} 75.6 \ mmol { \cdot g^{-1} \cdot h^{-1} } \\ \eta_{\rm \ light \ to \ fuel} {=} 27.2\% \end{array}$	[ 50 ]
Continuous	Pt/CeO <sub>2</sub> -MNR	500 W Xe spotlight	$CH_4$ : $CO_2$ : Ar=10.2: 10.2: 79.6 q=120.5 mL·min <sup>-1</sup>	$\begin{array}{l} Y_{\rm CO}=\!6.0 \; \mathrm{mmol} \cdot \mathrm{g}^{-1} \cdot \mathrm{h}^{-1} \\ Y_{\rm H_2}=\!5.7 \; \mathrm{mmol} \cdot \mathrm{g}^{-1} \cdot \mathrm{h}^{-1} \\ \eta_{\rm light \; to \; fuel}=\!10.3\% \end{array}$	[51]
Continuous	Ni/CeO <sub>2</sub>	500 W Xe spotlight	$CH_4 : CO_2 : Ar=9.8 : 10 : 80.2$ $q=120 \text{ mL} \cdot \text{min}^{-1}$	$\begin{array}{l} Y_{\rm CO} = 6.27 \ {\rm mmol} \cdot {\rm g}^{-1} \cdot {\rm h}^{-1} \\ Y_{\rm H_2} = 6.53 \ {\rm mmol} \cdot {\rm g}^{-1} \cdot {\rm h}^{-1} \\ \eta_{\rm light \ to \ fuel} = 11.1\% \end{array}$	[52]

Mainstream reactors	Advantages	Disadvantages
Slurry reactor	Reactants are well exposed	Low photo-reaction surface area, low light utilization efficiency, difficult to separate catalysts in the recovery process
Fluidized bed reactor	Uniform catalyst and temperature distribution	Large container size and higher cost
Fiber optic reactor	High light reaction surface area	Catalyst deactivation due to heat accumulation in optical fibers, limited light transmission distance under side lighting
Fixed bed reactor	High reaction area, low reactor requirements	Optical dark areas exist in catalyst-based film loading
空制、光照模式,如图	]4所示.	

Photothermal reactor

#### 表2 主流反应器及其特征

图4 用于CO<sub>2</sub>光热催化的反应器分类概览 Fig.4 Overview of the reactor classification for CO<sub>2</sub> photothermal catalysis

Polythermal

#### 2.1 给料方式

根据给料的方式的差异,主要可分为间歇反应 器和流动反应器,如图5(a),5(b)所示.

间歇反应器通常用于催化研究,其中反应物可 以有更长的反应时间,反应压力和反应物相的调节 也相对灵活,反应物得以充分接触催化剂以实现高 转化效率.缺点是它需要不断地对反应物和产物进 行充入和放出,并且每次反应都需为确保反应环境 纯净而除杂,在向实际应用转化时存在一定的不便. 流动反应器在操作上没有频繁的充放气和吹扫程序 使得它比间歇式反应器方便得多,但反应物和催化 剂之间的接触减少,转化率受到限制.

Wang等<sup>[54]</sup>建模比较两类反应器,计算了CO, 加氢反应负排放的可行性,考虑过程相关的二氧 化碳排放量包括每千瓦时发电的二氧化碳排放量、 每摩尔氢气产生的二氧化碳排放量、二氧化碳的 转化率以及灯、加热元件和泵等设备的功耗.研 究中的间歇反应器,只有功率小于 0.12 kW 的灯 可能会使光热催化过程比热催化过程更有利,CO。 转化率则需要达到1 mol·g<sup>-1</sup>·h<sup>-1</sup>.相比之下,流动 反应器比间歇式反应器更有优势,当利用阳光作 为能源时,所需的 $CO_2$ 转化率仅0.176 mol·g<sup>-1</sup>·h<sup>-1</sup> 就能做到CO,净排放.尽管如此,要实现这一CO, 转化效率仍然非常困难.在实验中, Chen等<sup>[35]</sup>以 MOFs为模板的方法合成了21%Co负载的Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>,按 CO<sub>2</sub>:H<sub>2</sub>:He=1:4:5通入连续式固定床反应器, 在1300 mW·cm<sup>-2</sup>的Xe灯照射,表面温度为292 ℃ 的条件下,以97.7%的选择性产出6.036 mmol·g<sup>-1</sup>· h<sup>-1</sup>的CH<sub>4</sub>. 在另一项研究中, Deng等<sup>[36]</sup>通过直接 热解Ga和含Cu的Ce-MOF,在CeO。中高度分散了 10%Cu和5%Ga(质量分数).优化后的催化剂铺展在 反应器中的圆形透气石英纤维过滤器上.CO<sub>2</sub>/H<sub>2</sub>的 体积比为1:1, 混合气以20 mL·min<sup>-1</sup>的流速通过 反应器,在300 W全太阳光谱Xe灯下实现了111.2 mmol·g<sup>-1</sup>·h<sup>-1</sup>的CO产率和近100%的选择性. 尽管 这一产率已经相当可观,但仍未达到模拟中CO2净排 放所需的效率.

Lighting metho

Opti

反应进料一般是CO<sub>2</sub>/CH<sub>4</sub>、CO<sub>2</sub>/H<sub>2</sub>或CO<sub>2</sub>/H<sub>2</sub>O, 如图5(c),在设计光热反应器时,当使用CO<sub>2</sub>/CH<sub>4</sub>或 CO<sub>2</sub>/H,进料时,气体进料将从气瓶直接通过气路连



图 5 (a) 间歇式反应器示意图; (b) 流动式反应器示意图; (c) CO<sub>2</sub>/H<sub>2</sub>、CO<sub>2</sub>/CH<sub>4</sub>或CO<sub>2</sub>/H<sub>2</sub>O进料示意图 Fig.5 (a) Schematic diagram of intermittent reactor; (b) Schematic diagram of flow-through reactor; (c) Schematic diagram of CO<sub>2</sub>/H<sub>2</sub>、CO<sub>2</sub>/CH<sub>4</sub> or CO<sub>2</sub>/H<sub>2</sub>O feed

接流入反应器,它们的流量由流量控制器进行控制. 当CO<sub>2</sub>/H<sub>2</sub>O作为进料时,常见的方法是将CO<sub>2</sub>鼓入 H<sub>2</sub>O中, CO<sub>2</sub>/H<sub>2</sub>O蒸汽随后一起进入反应器, 或是注 入CO2进料并提前将少量H2O置于反应器底部<sup>[21]</sup>. 对于H<sub>2</sub>O系统的光热CO<sub>2</sub>还原,O<sub>2</sub>作为副产物通常 不可避免,其高反应性有时需要加入牺牲剂来平衡, 在大多数催化剂中, CO<sub>2</sub>转化率较低, 在 μmol·g<sup>-1</sup>· h<sup>-1</sup>的量级. Chen 等<sup>[37]</sup>通过掺杂建立了Bi<sub>2</sub>S<sub>3</sub>/UiO-66体系, UiO-66中丰富的吸附位点提高了CO2吸附 能力,在仅有H<sub>2</sub>O和CO<sub>2</sub>参与的全光谱光热反应下 得到了25.6 µmol·g<sup>-1</sup>·h<sup>-1</sup>的CO产率.相比之下H, 体系的反应则会获得更高的转化效率. Oi 等<sup>[47]</sup>利 用碳掺杂降低氧空位的形成能,得到富氧空位的 In<sub>2</sub>O<sub>3</sub>, 使其具有全光谱的太阳光吸收, 因此, 碳掺杂 的 In<sub>2</sub>O<sub>3</sub>实现了 123.6 mmol·g<sup>-1</sup>·h<sup>-1</sup>的 CO 生成速率和 高度统一的选择性.Wu等<sup>[38]</sup>使用MXene材料作为 Ni纳米颗粒的优异光热载体,以增强光热效应,在 没有外部加热的情况下, Nb<sub>2</sub>C负载的Ni纳米颗粒在  $CO_2$ 按1:1加氢反应中达到了惊人的8.50 mol·g<sup>-1</sup>·  $h^{-1}$ 的CO<sub>2</sub>转化率. 但在向实际应用的转化中受到H<sub>2</sub> 成本过高和操作麻烦的限制.

#### 2.2 温度控制及测量

当催化剂表面的温度升高,反应物和产物分子

的扩散加强,吸热光反应在热辅助下的自发趋势也 变得更高.高温环境下有利于加速光载流子在催化 剂上的迁移,光电子在热激活下向半导体导带(CB) 第二次跃迁也有助于抑制电子-空穴对的复合.对 反应的影响直观地体现为产率的上升和选择性的 优化,例如Yan等将Bi₄TaO<sub>8</sub>Cl纳米片和纳米尺寸的 W<sub>18</sub>O<sub>49</sub>组装成Z型反应体系,当系统温度从25升高 到120 ℃时,CO的产率增加了87倍,由此可见热的 注入是反应的效率变化的重要影响因素.但是如果 温度过高,平衡位置将向抵消这种变化的方向移动, 逆反应加强,并且过高的温度会影响催化剂的稳定 性.因此反应器应提供合适的温度环境,使温度可 控将便于验证温度变化对光热反应的影响.

加热方式主要可分为光生热和外部辅助加热. 光生热是利用太阳能直接产生的热能,主流的方 法是利用菲涅尔透镜进行集热或利用特定金属的 LSPR效应产生局部高温.太阳能集热一般是通过镜 场反射、折射等方式将太阳光汇聚并加热工质.根 据集热镜面类型和阵列排布方式,主要分为槽式、 塔式、碟式和线性菲涅尔式.塔式集热器中心温度 可达1200℃,碟式集热器温度也达到1000~1300℃, 槽式太阳能聚光比为10~100,最高可实现550℃的 高温,且便于光热协同反应材料的大面积利用.通 过在反光镜表面涂覆的具备太阳光谱选择性吸收 的涂层可以便于控制光照类型.当前槽式太阳能 反光镜使用最多的是涂有银层的超白低铁玻璃原 片,采用热弯技术加工,并增加保护涂层,反射率大 于92%<sup>[55]</sup>.Schappi等<sup>[56]</sup>采用蝶式聚光,反应器由 一个带有圆形孔的空腔接收器组成,孔由石英窗密 封,用于接收集中的太阳辐射,空腔包含由二氧化 铈制成的网状多孔陶瓷结构以增强传热和传质.Liu 等<sup>[39]</sup>采用槽式光热反应器进行了Cu/P25的实验, 金属管外表面采用磁控溅射技术镀TiON基的选 择性干涉集热涂层,之后采用涂覆法镀反应材料 层.整个反应器在通入Ar排空后通入高纯CO<sub>2</sub>,在 1.5×10<sup>5</sup> Pa下密闭反应1 h,通过针抽样送入气相色 谱仪进行检测,得到7.63 μmol·g<sup>-1</sup>·h<sup>-1</sup>的CO产率.

许多光热催化还原CO,的研究利用了表面等 离子体共振效应(LSPR)产生热电子,通过热电子 耗散能量产生热效应,在催化剂表面形成局部高 温.LSPR<sup>[57]</sup>即入射光子的频率与金、银、铂等贵金 属纳米颗粒的电子云振荡频率一致时,纳米颗粒吸 收光子能量产生共振,进而强化等离子体纳米颗粒 表面的电场,产生热电子. Zhang等<sup>[40]</sup>在流动式固 定床反应器中实验了CO2:H2为1:4的条件下,在 TiO<sub>2</sub>、Au/TiO<sub>2</sub>、Ru/TiO<sub>2</sub>和Au-Ru/TiO<sub>2</sub>催化剂上的光 热催化转化活性.在纯TiO2上没有检测到产物.负 载Au后, CO,的热催化加氢活性很低. 而对于 Ru/ TiO,催化剂,在反应温度低至 50 ℃时观察到CH₄ 和 C<sub>2</sub>H<sub>6</sub>,并且它们的产率随着反应温度的升高而增 加,分别达到2.69×10<sup>4</sup> µmol·g<sup>-1</sup>·h<sup>-1</sup>的CH<sub>4</sub>和405 µmol·g<sup>-1</sup>·h<sup>-1</sup>的C<sub>2</sub>H<sub>6</sub>. 与 Ru 基催化剂相比, Au/TiO<sub>2</sub> 表现出相当低的CO,转化率和极高的CO选择性.对 于Au-Ru/TiO₂催化剂,在低至50℃的反应温度下 也观察到CH₄和 C₂H<sub>6</sub>, 它们的产率在 150 ℃时达到  $1.60 \times 10^4 \mu \text{mol} \cdot \text{g}^{-1} \cdot \text{h}^{-1}$ 的 CH<sub>4</sub>和 243  $\mu \text{mol} \cdot \text{g}^{-1} \cdot \text{h}^{-1}$ 的 C<sub>2</sub>H<sub>6</sub>. 这些贵金属产生的LSPR效应在局部形成高温, 促进光热反应发生,强化对产物的转化效率,同时也 对产物的选择性构成影响.对于光生热体系的温度 控制,一般通过改变灯与反应器之间的距离或是聚 光镜的表面反光材质和反射光照的规模来实现.

由于光生热受光强、光源等不稳定条件的影响,实验中常采用外部加热为系统提供热能.额外的加热可以由电炉、加热带和加热板等设备提供. 在光源产生光热的基础上,引入外部加热可以进一步提高系统的温度并保持稳定,使温度易于控制, 便于研究温度和光源对光热 $CO_2$ 转化的影响.Yu 等<sup>[58]</sup>通过高功率超声处理在 $TiO_{2-x}$ 的表层诱导无序 化,并在表面负载了高度分散的Pt纳米颗粒.使用 热辅助将温度控制在120 °C, Pt/D- $TiO_{2-x}$ 的 $CH_4$ 产出 与在室温下得到的 $CH_4$ 相比,从0.0048提升至0.3412  $\mu$ mol·h<sup>-1</sup>,且PTC系统的 $CH_4$ 选择性达到了87.5%, 充分发挥了外部加热对温度控制的作用.

在研究过程中,为了探究温度对反应的影响, 准确地测量催化剂表面温度是非常有意义的,所以 在反应器设计时有必要将温度测量考虑在内.目前 最常见的测温手段是在反应器中设置热电偶,对于 常规的固定床式反应器,热电偶一般直接设置在承 载催化剂的基底上,这种方法可以实时获得反应温 度且配置方便、价格便宜,但是缺点是可监测区域 小,温度信息具有一定局限性.红外或拉曼利用温 度变化时材料谱带移动也可获得温度<sup>[59]</sup>,这种方法 可能对实验光照产生影响,所以适合单独实验测温 而不适合原位测试.高敏热成像仪虽然分辨率不足 以分析催化剂表面局部温度,但也可得到大致温度.

催化剂载体作为光热催化剂热传递的媒介,是 光热催化反应器设计时必须考虑的因素<sup>[60]</sup>.由于 反应器内产生的局部高温与周围存在很大的温差 梯度,大量热能会流失于向周围传热,这对催化反 应的温度控制非常不利.Cai等<sup>[61]</sup>研究了光热还 原CO<sub>2</sub>实验中Si、Cu、玻璃3种材质的基底材质与 催化剂之间的传热差异对催化效果的影响,使用 GUIDE510N2红外摄像机监测温度变化,不同基底 的温度各异,实验表明Ni/SiO<sub>2</sub>-Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>催化剂在玻璃 基底上获得了最佳的传热效果并相应地得到了最高 的产率,所以对催化剂载体的选择也十分重要,需 选用传热效果好且耐高温的材料作为基底,使催化 剂获得的温度均衡.此外,需要采用隔热效果较好 的材料作为反应器外壳,以减少向周围的散热,使 体系温度稳定.

#### 2.3 光照方式

在光催化和光热催化领域,从广泛使用的高强 度放电(HID)灯到发光二极管(LED),许多不同的 灯被用作光源来驱动催化反应,常见的汞灯和氙灯 都是HID灯的一种<sup>[62]</sup>.光的强度以及光谱范围对光 热反应也起着至关重要的作用.Ullah等对 Co<sub>10</sub>/La<sub>10</sub>-TiO<sub>2</sub>进行了评估,光照强度从 0.1 增加到 0.5 W·cm<sup>-2</sup> 会引起 CH<sub>4</sub>生成速率从 2.1 到 5.6 mmol·g<sup>-1</sup>·h<sup>-1</sup>的线 性增加.随着光强度的增加,光效应对 CH<sub>4</sub>形成的 贡献增加,这意味着中间物质促进与甲烷途径或光 照射反应中的热电子促进直接相关.反应器通过对 使用的灯的类型进行改变,可以自由地控制反应环 境中光照的强度和光谱范围,通过这种方式可以在 测得催化剂的响应光谱后,在合适的光照波段下改 变光强以控制反应.

光捕获是光热催化反应的重要步骤,光分布不均匀是影响光反应器性能的挑战之一.光照过多时 光催化反应饱和,会导致光子能量浪费,光照的利 用率不高,而光照射不足则无法穿透催化剂膜导致 "光学暗区"的存在,使得催化剂未被充分利用.目 前最常见的反应器中Xe灯的光照透过石英玻璃送 达催化剂表面,只有使催化剂膜尽可能薄才能避免 过多的光学暗区.

在传统的光反应器中,管路暴露在光照下,流体的光吸收会导致温度升高和光强度的指数衰减. 不可避免地造成光强分布不均匀,相应的发热和光反应也不均匀.为了精确地控制小规模的流体和光,现有的控制工具包括:光子元件和微/纳米流体通道,例如波导、光学谐振器、光纤、激光器和金属纳米结构.通过光波导阵列可以将光均匀地分布在整个体积中,如图6(a)所示,Bayless等<sup>[63]</sup>利用阳光激发的光纤将光传输到反应器中.光导元件的集成已被证明可以改善光分布,更好地利用光子.波导既可以用作直接涂覆催化剂材料的支撑结构,也可以用作内部照明器,用于将散射光引入涂覆在其表面 的催化剂颗粒.为了防止波导的光散射强度在侧面 照射下指数衰减,以致于减少光的传播长度,可以 设计波导的表面粗糙度分布以增加光散射及其均匀 性.在波导中引入表面裂纹会增加散射,同时增加 催化剂的粘附亲和力.Cao等<sup>[64]</sup>推导了衰减系数与 蚀刻时间之间的关系,改进后通过梯度蚀刻使散射 光均匀性比均匀蚀刻高出13倍以上,并在亚甲基蓝 的光降解测试中评估了不同光散射分布对光催化活 性的影响,梯度蚀刻波导的光降解活性比均匀蚀刻 设计提高约4倍,比非蚀刻配置提高约8倍.精确光 传输可提高光分布均匀性,从而提高光催化反应器 的反应速率.

为了充分发挥纳米结构的半导体光催化剂高表 面积的优势,使点电荷与反应物流体紧密接触,促 进电荷快速转移,通孔结构的催化剂负载方式得到 应用,如图6(b)、(c)所示,比起常规反应器,这种结 构的反应器通过一定比例的缩放,让催化剂分散的 更加充分.当这种微流体通道与光波导结合组成反 应器时,将充分发挥光流体的优势,实现精确的光 传输<sup>[65]</sup>.

Hoch 等<sup>[43]</sup>使用垂直排列的SiNW作为活性载体,混合纳米结构材料比单独使用In<sub>2</sub>O<sub>3-x</sub>(OH),能更有效地利用太阳光谱.与在In<sub>2</sub>O<sub>3-x</sub>(OH),/玻璃膜上12.5%的光反射相比,均匀涂覆的In<sub>2</sub>O<sub>3-x</sub>(OH),/SiNW样品在整个UV到NIR光谱范围内的平均反射率仅为3.4%.这些纳米颗粒的分布使SiNW阵列



图 6 (a) 使用光激发的光纤将光传输到光反应器<sup>[63]</sup>;(b) 反应器内表面反应驱动的转换结构;(c) 管状石英反应通道<sup>[65]</sup> Fig.6 (a) Light transmission to the photoreactor using optically excited optical fibers<sup>[63]</sup>;(b) Surface reaction-driven conversion structure inside the reactor; (c) Tubular quartz reaction channel<sup>[65]</sup>

内反射损失减少和光收集效率提高,且在中红外 区域有较低的发射率,更好地保留温度,实现了比 相同 $In_2O_{3-x}(OH)_y$ 薄膜近6倍的增强.Tahir等<sup>[48]</sup>用 10%(质量分数)铟掺杂二氧化钛涂在微通道整体光 反应器的通道上,以H<sub>2</sub>O为还原剂,在100 ℃下得 到962  $\mu$ mol·g<sup>-1</sup>·h<sup>-1</sup>CO和55.4  $\mu$ mol·g<sup>-1</sup>·h<sup>-1</sup>CH<sub>4</sub>.通 过与其他光反应器的实验比较,与电池型反应器5.2  $\mu$ mol·g<sup>-1</sup>·h<sup>-1</sup>CO的产率相比,微通道整体光反应器 的CO产率提高了183倍.

#### 2.4 光热反应器的设计思考

在光热反应器设计时,需要充分考虑上述3个 方面,即应器运行方式、温度控制、光照模式.

首先确定反应体系的进料, CO<sub>2</sub>/H<sub>2</sub>或CO<sub>2</sub>/H<sub>2</sub>O 体系的不同会影响反应器的性能, 可再生H<sub>2</sub>的高成 本使得用H<sub>2</sub>进行光热CO<sub>2</sub>加氢难以扩大规模, 相比 之下水更加丰富、廉价、易获取, 但其反应需先分 解H<sub>2</sub>O, 使得最终效率远不如加氢反应. 以研究目的 来确定反应器进料, 当以CO<sub>2</sub>/H<sub>2</sub>进料时, 气体由质 量流量控制器进行控制, 按既定比例和流速直接通 入反应器参加反应; 当以CO<sub>2</sub>/H<sub>2</sub>O进料时, 需将CO<sub>2</sub> 鼓入H<sub>2</sub>O后伴随水蒸气进入反应器, H<sub>2</sub>O的量可由 H<sub>2</sub>O瓶的温度来控制其挥发速度, 通过额外的实验 测得温度与H<sub>2</sub>O挥发速度的关系.

实验模式需要确定是间歇式反应还是连续式 反应.间歇式反应是在反应物进入反应器后,将反 应器封闭反应一段时间,反应结束后使用集气袋、 注射器等收集产物并通入气相色谱仪进行测定;连 续式反应则直接接通气相色谱仪进行测试.连续式 的反应不如间歇式充分,但这是未来实现碳负排放 产业化的必经之路,也是值得投入更多研究的反应 模式.

反应器在整个过程中需发挥加热、传热、测温 和控温的作用.加热方式主要是光生热和外部加热 两种,对于光生热的反应,在设计反应器时由聚光 部件的材质、布局和表面涂层以获得不同强度和波 长的光照,并控制反应器体系和催化剂表面局部的 温度;对于外部加热,则通过电炉、加热带和加热板 等设备控制体系温度.反应器需选择导热性强、耐 高温的材料作为基底材料,绝热效果好的材料作为 反应器外壳,以保证催化剂表面温度的均匀性和稳 定性.此外,在反应器中配置多样的测温手段如热 电偶、原位热摄像机等设备用以监测温度.

选择光的类型和强度是光热反应器设计的重要

步骤,灯的类型是要考虑的主要内容.常规选择为 HID 灯和LED灯,HID灯可以提供宽范围的发射光 谱;而 LED 发射窄带波长,可以仅提供单色光,以 消除来自红外辐射的额外加热,更好地控制变量. 因此根据催化剂的特性,由其相应的波段选用相应 类型的灯,LED灯是让光热变量更加孤立的选择. 目前灯大多被设置于反应器的上方,但为了减少光 学暗区,让光照更均匀、充分的作用于催化剂,需 要精确地控制小规模的流体和光,充分利用例如波 导、激光器和金属纳米结构等光子元件和微/纳米 流体通道来设计光热反应器.

# 3 挑战和展望

充分利用太阳能将二氧化碳转化为燃料和化学 品是降低大气二氧化碳浓度、缓解能源危机的有效 手段.尽管目前已取得了一定进展,但催化剂开发 和反应器设计仍处于初级阶段,进一步的发展还存 在不少挑战:

1) 光热催化剂的性能有待提高.大多数光热催 化剂的加氢CO<sub>2</sub>转化率在mmol·g<sup>-1</sup>·h<sup>-1</sup>的量级,但是 使用氢气作为原料本身需要较高的成本和能源,光 热CO<sub>2</sub>加氢难以扩大到工业化规模.H<sub>2</sub>O代替H<sub>2</sub>直 接参与光热CO<sub>2</sub>还原的转化率通常在 μmol·g<sup>-1</sup>·h<sup>-1</sup> 的量级,碳氢化合相比之下物产量要低得多,离实 际应用相去甚远且对目标产品的选择性也是挑战之 一.为了最终能实现工业应用,需要流动式反应器 的生产模式,但是流动型CO<sub>2</sub>转化反应的研究目前 十分有限.

2) 潜在的反应机制尚不清楚. 在光热催化系统 中,光和热都发挥激活CO<sub>2</sub>的作用,很难区分光和热 的贡献,而光生热的贡献与外部提供的热量也难以 区分.反应中生成多功能中间体,中间体的复杂性 给反应机理的研究带来了很大的障碍. 在反应器设 计时,还需更好地将不同变量的影响分开,使实验 结果便于后续机理分析.

3) 需要更精确的表征手段. 大多数的研究中, 学者使用热电偶检测到的温度来粗略估计活性位 点的温度, 但光照会产生局部热点, 使活性位点的 温度高于催化剂表面温度, 因此得出的结论不够准 确, 需要更先进的表征手段与反应器结合, 获得原 位催化剂状态的可靠消息.

为了实现光热催化CO<sub>2</sub>的高效反应,需要合适的催化剂和充分设计的反应器配合.从反应器的结

构、反应器的运行方式、加热的控制和精准监测、 光的强度和分布的精确控制以及操作模式等角度设 计反应器.结合微流体通道、光子元件以及越来越 高精度的热控制器和探测器以充分发挥催化剂的性 能.进一步开发能够充分利用宽波段太阳能的催化 剂,通过掺杂、负载、缺陷设计等手段不断增强催 化剂活性.此外在专注于催化转化效率和高选择性的 提升时,也不能忽略运行成本和材料经济性的控制.

总之,将二氧化碳光热转化为燃料是缓解气候 和能源危机的一种很有前景的方法.尽管目前仍处 于研究的初级阶段,面临诸多挑战,但随着高效催 化剂和反应器的持续开发,其有望贡献于碳达峰、 碳中和的战略目标.

#### 参考文献:

- Le Saché E, Pastor-Pérez L, Haycock B J, et al. Switchable catalysts for chemical CO<sub>2</sub> recycling: A step forward in the methanation and reverse water-gas shift reactions
  ACS Sustainable Chem Eng, 2020, 8(11): 4614–4622.
- [2] a. Wang W L, Wang L, Su W, *et al.* Photocatalytic CO<sub>2</sub> reduction over copper-based materials: A review
  [J]. J CO<sub>2</sub> Util, 2022, 61: 102056.

b. Zhang Jun-jie(张 俊 杰), TURSUN Yalkunjan(亚 力 昆江・吐尔逊), TALIFU Dilinuer(迪丽努尔・塔力 甫), *et al.* In situ synthesis of Ru doped hollow BiOBr microsphere asan efficient photocatalyst for photocatalytic CO<sub>2</sub> reduction and organic pollutant degradation(Ru 掺杂 BiOBr空心微球的原位合成及其光催化 CO2 还原和 有机污染物降解性能研究)[J]. *J Mol Catal (China)* (分子催化), 2020, **34**(1): 8–18.

c. Jin Xing-zhi(金兴智), Shao Yi-liang(邵怡亮), Zheng Yi (郑毅), *et al.* Progress in modification of strontium titanate photocatalyst(钛酸锶光催化剂的改性研究进展) [J]. *J Mol Catal* (*China*)(分子催化), 2020, **34**(6): 559–568.

- [3] Wang H N, Zou Y H, Sun H X, et al. Recent progress and perspectives in heterogeneous photocatalytic CO<sub>2</sub> reduction through a solid-gas mode[ J]. Coor Chem Rev, 2021, 438: 213906.
- Liu W, Xu L, Sheng K, *et al.* APTES-functionalized thin-walled porous WO<sub>3</sub> nanotubes for highly selective sensing of NO<sub>2</sub> in a polluted environment [J]. *J Mater Chem A*, 2018, 6(23): 10976–10989.
- [5] Proppe A H, Li Y G C, Aspuru-guzik A, *et al.* Bioinspiration in light harvesting and catalysis[J]. *Nat Rev*

Mater, 2020, 5(11): 828-846.

- [6] Tu W, Zhou Y, Zou Z. Photocatalytic conversion of CO<sub>2</sub> into renewable hydrocarbon fuels: State-of-the-art accomplishment, challenges, and prospects
  [J]. Adv Mater, 2014, 26(27): 4607–4626.
- Yan J Y, Wang C H, Ma H, et al. Photothermal synergic enhancement of direct Z-scheme behavior of Bi<sub>4</sub>TaO<sub>8</sub>Cl/ W<sub>18</sub>O<sub>49</sub> heterostructure for CO<sub>2</sub> reduction[J]. Appl Catal B-Environ, 2020, 268: 118401.
- [8] Li Y, Wang C, Song M, et al. TiO<sub>2-x</sub>/CoO<sub>x</sub> photocatalyst sparkles in photothermocatalytic reduction of CO<sub>2</sub> with H<sub>2</sub>O steam[J]. Appl Catal B, 2019, 243: 760–770.
- [9] Wang W K, Xu D F, Cheng B, et al. Hybrid carbon@TiO<sub>2</sub> hollow spheres with enhanced photocatalytic CO<sub>2</sub> reduction activity
  [J]. J Mater Chem A, 2017, 5(10): 5020–5029.
- [10] Sun M Y, Zhao B H, Chen F P, et al. Thermally-assisted photocatalytic CO<sub>2</sub> reduction to fuels[J]. Chem Eng J (Lausanne), 2021, 408: 127280.
- [11] Kuriki R, Matsunaga H, Nakashima T, et al. Natureinspired, highly durable CO<sub>2</sub> reduction system consisting of a binuclear ruthenium(II) complex and an organic semiconductor using visible light[J]. J Am Chem Soc, 2016, 138(15): 5159-5170.
- [ 12 ] Ouyang S X, Wang W Z. Green conversion of CO<sub>2</sub>[ J ]. J Inorg Mater, 2022, 37(1): 1–2.
- [13] Zhao G X, Huang X B, Wang X X, et al. Progress in catalyst exploration for heterogeneous CO<sub>2</sub> reduction and utilization: A critical review [J]. J Mater Chem A, 2017, 5(41): 21625–21649.
- [14] Kelly N A, Gibson T L. Increasing the solar photovoltaic energy capture on sunny and cloudy days [J]. Sol Energy, 2011, 85(1): 111-125.
- [15] Zhang Ze-kai(张泽凯), Zhang Ding(章 鼎), Liu Hua-yan (刘华彦), et al. Research progress of photothermal catalytic CO<sub>2</sub> reduction process(光热催化CO<sub>2</sub>还原过程的研究 进展)[J]. Energy Environ Prot(China)(能源环境保护), 2021, 35(6): 1–9.
- [ 16 ] Li D S, Huang Y, Li S M, *et al.* Thermal coupled photoconductivity as a tool to understand the photothermal catalytic reduction of CO<sub>2</sub> [ J ]. *Chin J Catal*, 2020, **41**(1): 154– 160.
- [ 17 ] Han B, Wei W, Chang L, et al. Efficient visible light photocatalytic CO<sub>2</sub> reforming of CH<sub>4</sub>[ J ]. ACS Catal, 2016, 6(2): 494–497.
- [18] Bahari M B, Jalil A A, Mamat C R, *et al.* Insight into the development of silica-based materials as photocatalysts

for  $CO_2$  photoconversion towards  $CH_3OH$ : A review and recent progress[J]. *Surf Interfaces*, 2022, **31**: 102049.

- [19] Wang W L, Wang L, Su W, et al. Photocatalytic CO<sub>2</sub> reduction over copper-based materials: A review [J]. J CO<sub>2</sub> Util, 2022, 61: 102056.
- [20] Gong E, Ali S, Hiragond C B, et al. Solar fuels: Research and development strategies to accelerate photocatalytic CO<sub>2</sub> conversion into hydrocarbon fuels[J]. Energy Environ Sci, 2022, 15(3): 880–937.
- [21] Fan W K, Tahir M. Recent developments in photothermal reactors with understanding on the role of light/heat for CO<sub>2</sub> hydrogenation to fuels: A review[J]. Chem Eng J (Lausanne), 2022, 427: 131617.
- [22] Lu B W, Quan F J, Sun Z, et al. Photothermal reverse-watergas-shift over Au/CeO<sub>2</sub> with high yield and selectivity in CO<sub>2</sub> conversion[J]. Catal Commun, 2019, **129**: 105724.
- [23] Upadhye A A, Ro I, Zeng X, et al. Plasmon-enhanced reverse water gas shift reaction over oxide supported Au catalysts[J]. Catal Sci Technol, 2015, 5(5): 2590–2601.
- [ 24 ] Wang Z, Yang Z, Fang R, *et al.* A State-of-the-art review on action mechanism of photothermal catalytic reduction of CO<sub>2</sub> in full solar spectrum [J]. *Chem Eng J (Lausanne)*, 2022, **429**: 132322.
- [ 25 ] Xie W, Li Y Z, Shi W Q, et al. Novel effect of significant enhancement of gas-phase photocatalytic efficiency for nano ZnO[ J ]. Chem Eng J (Lausanne), 2012, 213: 218– 224.
- [26] Xu C Y, Huang W H, Li Z, et al. Photothermal coupling factor achieving CO<sub>2</sub> reduction based on palladium-nanoparticleloaded TiO<sub>2</sub> [J]. ACS Catal, 2018, 8(7): 6582–6593.
- [ 27 ] Liu H, Gao X, Shi D, et al. Recent progress on photothermal heterogeneous catalysts for CO<sub>2</sub> conversion reactions
  [ J ]. Energy Technol, 2021, 10(2): 2100804.
- [28] O'brien P G, Ghuman K K, Jelle A A, et al. Enhanced photothermal reduction of gaseous CO<sub>2</sub> over silicon photonic crystal supported ruthenium at ambient temperature[J]. Energy Environ Sci, 2018, 11(12): 3443-3451.
- [29] Li Z H, Liu J J, Shi R, *et al.* Fe-Based catalysts for the direct photohydrogenation of CO<sub>2</sub> to value-added hydrocarbons(vol 11, 2002783, 2021) [J]. *Adv Energy Mater*, 2022, 12(12): 2200475.
- [30] Wu S W, Li Y Z, Zhang Q, et al. High light-to-fuel efficiency and CO<sub>2</sub> reduction rates achieved on a unique nanocomposite of Co/Co doped Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub> nanosheets with UV-vis-IR irradiation[J]. Energy Environ Sci, 2019, 12 (8): 2581–2590.
- [31] Wu S W, Li Y Z, Zhang Q, et al. Formation of NiCo alloy

nanoparticles on Co doped  $Al_2O_3$  leads to high fuel production rate, large light-to-fuel efficiency and excellent durability for photothermocatalytic CO<sub>2</sub> reduction [J]. *Adv Energy Mater*, 2020, **10**(42): 2002602.

- [ 32 ] Zhou L A, Martirez J M P, Finzel J, et al. Light-driven methane dry reforming with single atomic site antennareactor plasmonic photocatalysts[ J ]. Nat Energy, 2020, 5(1): 61–70.
- [ 33 ] Huang H, Mao M Y, Zhang Q, et al. Solar-light-driven CO<sub>2</sub> reduction by CH<sub>4</sub> on silica-cluster-modified Ni nanocrystals with a high solar-to-fuel efficiency and excellent durability
  [ J ]. Adv Energy Mater, 2018, 8(10): 1702472.
- [ 34 ] Zhang G Q, Wu S W, Li Y Z, et al. Significant improvement in activity, durability and light-to-fuel efficiency of Ni nanoparticles by La<sub>2</sub>O<sub>3</sub> cluster modification for photothermocatalytic CO<sub>2</sub> reduction[ J ]. Appl Catal B, 2020, 264: 118544.
- [ 35 ] Chen X, Li Q, Zhang M, et al. MOF-templated preparation of highly dispersed Co/Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub> composite as the photothermal catalyst with high solar-to-fuel efficiency for CO<sub>2</sub> methanation[ J ]. ACS Appl Mater Interfaces, 2020, 12(35): 39304–39317.
- [ 36 ] Deng B W, Song H, Peng K, et al. Metal-organic frameworkderived Ga-Cu/CeO<sub>2</sub> catalyst for highly efficient photothermal catalytic CO<sub>2</sub> reduction[ J ]. Appl Catal B, 2021, 298: 120519.
- [ 37 ] Chen X, Li Q, Li J J, et al. Modulating charge separation via in situ hydrothermal assembly of low content Bi<sub>2</sub>S<sub>3</sub> into UiO-66 for efficient photothermocatalytic CO<sub>2</sub> reduction
  [ J ]. Appl Catal B-Environ, 2020, 270: 118915.
- [ 38 ] Wu Z, Li C, Li Z, et al. Niobium and titanium carbides (MXenes) as superior photothermal supports for CO<sub>2</sub> photocatalysis[ J ]. ACS Nano, 2021, 15(3): 5696–5705.
- [39] Liu Xiao-tong(刘晓曈). Photo-thermal Decomposition of Carbon Dioxide on Trough Collecting Platform(槽式集热平台光 热协同分解二氧化碳)[D]. Hangzhou(杭州): Zhejiang univce(浙江大学), 2020.
- Zhang L, Kong G, Meng Y, *et al.* Direct coupling of thermoand photocatalysis for conversion of CO<sub>2</sub>-H<sub>2</sub>O into fuels
   [J]. *ChemSusChem*, 2017, **10**(23): 4709–4714.
- [41] Qian C, Sun W, Huang D L H, et al. Catalytic CO<sub>2</sub> reduction by palladium-decorated silicon-hydride nanosheets[J]. Nat Catal, 2018, 2(1): 46-54.
- [42] Robatjazi H, Zhao H, Swearer D F, *et al.* Plasmoninduced selective carbon dioxide conversion on earth-abundant aluminum-cuprous oxide antenna-reactor nanoparticles
  [J]. *Nat Commun*, 2017, 8(1): 27.

- [43] Hoch L B, O'brien P G, Jelle A, et al. Nanostructured indium oxide coated silicon nanowire arrays: A hybrid photothermal/photochemical approach to solar fuels[J]. ACS Nano, 2016, 10(9): 9017–9025.
- [44] Wang L, Dong Y, Yan T, et al. Black indium oxide a photothermal CO<sub>2</sub> hydrogenation catalyst[J]. Nat Commun, 2020, 11(1): 2432.
- [45] Mateo D, Albero J, Garcia H. Titanium-perovskitesupported RuO<sub>2</sub> nanoparticles for photocatalytic CO<sub>2</sub> methanation[J]. Joule, 2019, 3(8): 1949–1962.
- [46] Zhao J Q, Yang Q, Shi R, et al. FeO-CeO<sub>2</sub> nanocomposites: an efficient and highly selective catalyst system for photothermal CO<sub>2</sub> reduction to CO[J]. NPG Asia Mater, 2020, 12(1): 5.
- [47] Qi Y H, Jiang J W, Liang X C, et al. Fabrication of black In<sub>2</sub>O<sub>3</sub> with dense oxygen vacancy through dual functional carbon doping for enhancing photothermal CO<sub>2</sub> hydrogenation[J]. Adv Fun Mater, 2021, 31(22): 2100908.
- [48] Tahir M, Amin N S. Photocatalytic CO<sub>2</sub> reduction and kinetic study over In/TiO<sub>2</sub> nanoparticles supported microchannel monolith photoreactor[J]. *Appl Catal A-Gen*, 2013, 467: 483–496.
- [49] Tan X, Wu S, Li Y, et al. Highly efficient photothermocatalytic CO<sub>2</sub> reduction in Ni/Mg-doped Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub> with high fuel production rate, large light-to-fuel efficiency and good durability[J]. Energy Environ Mater, 2021, 5(2): 582-591.
- [ 50 ] Xie Z H, Li Y Z, Zhou Z Y, et al. Significantly enhancing the solar fuel production rate and catalytic durability for photothermocatalytic CO<sub>2</sub> reduction by a synergetic effect between Pt and Co doped Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub> nanosheets[ J ]. J Mater Chem A, 2022, 10(13): 7099–7110.
- [51] Mao M Y, Zhang Q, Yang Y, et al. Solar-light-driven CO<sub>2</sub> reduction by methane on Pt nanocrystals partially embedded in mesoporous CeO<sub>2</sub> nanorods with high lightto-fuel efficiency[J]. Green Chem, 2018, 20(12): 2857– 2869.
- [52] Zhang Q, Mao M Y, Li Y Z, et al. Novel photoactivation promoted light-driven CO<sub>2</sub> reduction by CH<sub>4</sub> on Ni/CeO<sub>2</sub> nanocomposite with high light-to-fuel efficiency and enhanced stability[J]. Appl Catal B, 2018, 239: 555– 564.
- [53] Elvis Cao X, Kaminer Y, Hong T, et al. HI-Light: A glass-waveguide-based "shell-and-tube" photothermal reactor platform for converting CO<sub>2</sub> to fuels
  [J]. iScience, 2020, 23(12): 101856.

- [54] Wang S, Tountas A A, Pan W, et al. CO<sub>2</sub> footprint of thermal versus photothermal CO<sub>2</sub> catalysis
  [J]. Small, 2021, 17 (48): e2007025.
- [55] Behar O, Khellaf A, Mohammedi K. A novel parabolic trough solar collector model-Validation with experimental data and comparison to Engineering Equation Solver (EES) [J]. *Energy Convers Manage*, 2015, 106(DEC.): 268–281.
- [56] Schappi R, Rutz D, Dahler F, et al. Drop-in fuels from sunlight and air[J]. Nat, 2022, 601(7891): 63–68.
- [57] Wang Z J, Song H, Liu H, et al. Coupling of solar energy and thermal energy for carbon dioxide reduction: Status and prospects[J]. Angew Chem Int Ed Engl, 2020, 59 (21): 8016–8035.
- [ 58 ] Yu F, Wang C, Ma H, et al. Revisiting Pt/TiO<sub>2</sub> photocatalysts for thermally assisted photocatalytic reduction of CO<sub>2</sub> [ J ]. Nanoscale, 2020, **12**(13): 7000–7010.
- [59] Zhao Jiang-ting(赵江婷),Xiong Zhuo(熊卓), Zhao Yongchun(赵永椿), et al. Progress and prospects of thermally assisted photocatalytic CO<sub>2</sub> reduction research(热助光催 化CO<sub>2</sub>还原研究进展与展望)[J]. Clean Coal Tech (China)(洁净煤技术), 2021, 27(2): 132–138.
- [60] Qin Hong-yu(秦宏宇), Ke Yi-hu(柯义虎), Li Jing-yun(李 景云), et al. Progress in the application of synergistic effect of light and heat in catalytic reactions(光热协同效应在 催化反应中的应用研究进展) [J]. J Mol Catal(China) (分子催化), 2021, 35(4): 375–389.
- [61] Cai M J, Li C R, He L. Enhancing photothermal CO<sub>2</sub> catalysis by thermal insulating substrates [J]. *Rare Met*, 2020, **39**(8): 881–886.
- [62] Wang A W, Zhu Q, Xing Z P. Multifunctional quaternized chitosan@surface plasmon resonance Ag/N-TiO<sub>2</sub> coreshell microsphere for synergistic adsorption-photothermal catalysis degradation of low-temperature wastewater and bacteriostasis under visible light[J]. Chem Eng J (Lausanne), 2020, 393: 124781.
- [63] Bayless D J, Kremer G, Vis M, et al. Photosynthetic CO<sub>2</sub> mitigation using a novel membrane-based photobioreactor
  [J]. J Environ Eng Manag, 2006, 16(4): 209–215.
- [64] Elvis Cao X, Hong T, Hong S, et al. Engineering waveguide surface by gradient etching for uniform light scattering in photocatalytic applications [J]. Chem Eng J Adv, 2021, 8: 100192.
- [ 65 ] Bhatta S, Nagassou D, Mohsenian S, et al. Photo-thermochemical decomposition of carbon-dioxide in a direct solar receiver-reactor[ J ]. Sol Energy, 2019, 178(JAN.): 201– 214.

# The State of the Art Review on the Photo-thermal Reactor of CO<sub>2</sub> Reduction

TANG Wen-bin, ZHANG Zhi-xiang $\sp{*},$  CHI Jia-sheng, CHEN Ming-xia, JIANG Zhi, SHANGGUAN Wen-feng $\sp{*}$ 

(School of Mechanical Engineering, Shanghai Jiao Tong University Shanghai 200240)

Abstract: Photothermal catalytic reduction technology is one of the research hotspots for  $CO_2$  resource utilization. The design of efficient new catalyst materials is the primary element to build an effective photothermal catalytic reaction system, while the development of a reactor adapted to the catalytic material to maximize the catalyst performance is the key to the photothermal catalytic amplification reaction. This paper reviews the different forms of photothermal catalytic reactors and discusses the influence of the key photothermal catalytic variables temperature, light, feed type and operation mode on reactor design. The limitations, challenges of reactor design are summarized, and an outlook for the technological development of photothermal catalytic  $CO_2$  reduction is presented.

Key words: photothermal catalysis; carbon dioxide reduction; reactor design