

Contents lists available at ScienceDirect

# Engineering



journal homepage: www.elsevier.com/locate/eng

#### Research Green Chemical Engineering—Article

# 面向可再生资源制氢的Ni<sub>x</sub>Mg<sub>1-x</sub>O载氧体基于晶格限域的氧活性调控研究

## 田昊ab, 裴春雷ab, 陈赛ab, 武杨ab, 赵志坚ab, 巩金龙ab.c\*

<sup>a</sup> Key Laboratory for Green Chemical Technology of Ministry of Education, School of Chemical Engineering and Technology, Tianjin University, Tianjin 300072, China <sup>b</sup> Collaborative Innovation Center of Chemical Science and Engineering, Tianjin 300072, China

<sup>c</sup> Joint School of National University of Singapore and Tianjin University, International Campus of Tianjin University, Binhai New City, Fuzhou 350207, China

#### ARTICLE INFO

*Article history:* Received 2 April 2020 Revised 5 August 2020 Accepted 10 August 2020 Available online 25 February 2022

**关键词** 化学链 乙醇蒸汽重整 镍 制氢 固溶体

#### 摘要

生物乙醇化学链蒸汽重整(CLSR)是一种能效高且碳中性的氢气生产技术。本文研究了Ni<sub>1</sub>Mg<sub>1,2</sub>O固溶体作为载氧体在乙醇化学链蒸汽重整过程中的应用。在Ni<sub>1</sub>Mg<sub>1,2</sub>O固溶体中,在Mg<sup>2+</sup>的调节作用下,化 学链蒸汽重整过程表现为三个反应阶段;第一阶段,Ni<sub>1</sub>Mg<sub>1,2</sub>O固溶体中,在Mg<sup>2+</sup>的调节作用下,化 学链蒸汽重整过程表现为三个反应阶段;第一阶段,Ni<sub>1</sub>Mg<sub>1,2</sub>O固溶体中,在Mg<sup>2+</sup>限域下的体相氧与乙醇反应,经 Ni<sub>2</sub>Mg<sub>1,2</sub>O固溶体部分还原;第二阶段,随着表面氧的消耗,水分子和Mg<sup>2+</sup>限域下的体相氧与乙醇反应,经 CH<sub>3</sub>COO\*路径生成氢气;第三阶段,表面氧和体相氧消耗后,生成的金属Ni催化乙醇蒸汽重整反应,使其 持续产氢。在具有不同组成的Ni<sub>2</sub>Mg<sub>1,2</sub>O固溶体中,Ni<sub>0,4</sub>Mg<sub>0,6</sub>O在水碳比为1的条件下表现出每摩尔乙醇 产生4.72 mol氢气的高氢气选择性和超过30个循环的高稳定性。上述研究表明,固溶体型氧载体的设计 为开发和应用化学链过程提供了一种新的策略。

© 2022 THE AUTHORS. Published by Elsevier LTD on behalf of Chinese Academy of Engineering and Higher Education Press Limited Company. This is an open access article under the CC BY-NC-ND licenses (http://creativecommons.org/licenses/by-nc-nd/4.0/).

## 1. 引言

氢气(H<sub>2</sub>)作为能源载体具有碳排放为零的环境效益 [1-4]。然而,当前世界范围内超过95%以上的H<sub>2</sub>仍然是 以化石燃料作为原料进行生产的,该方式带来的二氧化碳 (CO<sub>2</sub>)排放甚至高于直接利用化石燃料提供能源的过程 [5]。因此,减少对于化石燃料的依赖和采用可再生清洁 资源作为原料对于制氢过程至关重要[6-7]。生物乙醇 (C<sub>2</sub>H<sub>5</sub>OH)是目前来源于可再生生物质的应用最广的液体 燃料。乙醇分子具有较高的H/C比,是一种极具潜力的制 氢原料[8]。经过3 d的过渡金属催化,乙醇可以直接与水 发生蒸汽重整反应,产生富氢气体[公式(1)][9]。这一

\* Corresponding author.

过程利用生物乙醇生产过程中的粗产物,避免了能耗巨大的乙醇-水共沸混合物的蒸馏分离过程[9-11]。

C<sub>2</sub>H<sub>5</sub>OH + 3H<sub>2</sub>O → 2CO<sub>2</sub> + 6H<sub>2</sub>,  $\Delta H_{298K}^{\ominus}$  = 173 kJ·mol<sup>-1</sup> (1)

然而,乙醇蒸汽重整反应是一个强吸热反应,需要依赖外界热量来驱动反应发生。化学链蒸汽重整(chemical looping steam reforming, CLSR)是一种过程强化技术,可以提升蒸汽重整过程的效率[12–13]。在乙醇化学链蒸汽重整过程中,载氧体(oxygen carrier, OC)首先在重整反应器中与乙醇发生氧化还原反应。例如,当将NiO作为载氧体时,C<sub>2</sub>H<sub>5</sub>OH与NiO的氧化还原反应如公式(2)所示。

E-mail address: jlgong@tju.edu.cn (J. Gong).

<sup>2095-8099/© 2022</sup> THE AUTHORS. Published by Elsevier LTD on behalf of Chinese Academy of Engineering and Higher Education Press Limited Company. This is an open access article under the CC BY-NC-ND license (http://creativecommons.org/licenses/by-nc-nd/4.0/). 英文原文: Engineering 2022, 12(5): 62–69

引用本文: Hao Tian, Chunlei Pei, Sai Chen, Yang Wu, Zhijian Zhao, Jinlong Gong. Regulation of Oxygen Activity by Lattice Confinement over Ni<sub>x</sub>Mg<sub>1-x</sub>O Catalysts for Renewable Hydrogen Production. *Engineering*, https://doi.org/10.1016/j.eng.2020.08.029

 $C_2H_5OH + 6NiO(s) \rightarrow 2CO_2 + 3H_2O +$ 

 $6\mathrm{Ni}\,(\mathrm{s}), \Delta H^{\ominus}_{298\mathrm{K}} = 150 \,\mathrm{kJ} \cdot \mathrm{mol}^{-1}$ 

随着氧(O)的消耗,NiO中的Ni<sup>2+</sup>被还原为金属Ni。 接下来,乙醇蒸汽重整反应在金属Ni的催化作用[公式 (1)]下开始进行。当反应条件的水碳比(steam-to-carbon ratio,S/C)较低时,Ni表面会同时发生乙醇的热分解反应 [公式(3)]:

C<sub>2</sub>H<sub>5</sub>OH → C (s) + CO + 3H<sub>2</sub>,  $\Delta H_{298K}^{\ominus}$  = 136 kJ·mol<sup>-1</sup> (3)

公式(1)~(3)均为吸热反应。Ni随后在再生反应 器中被空气重新氧化[公式(4)]。在乙醇蒸汽重整反应 中生成的积碳也同样发生气化[公式(5)]。

Ni (s) + 0.5O<sub>2</sub>  $\rightarrow$  NiO (s),  $\Delta H^{\ominus}_{298K}$ = -187 kJ·mol<sup>-1</sup> (4)

C(s) + O<sub>2</sub> → CO<sub>2</sub>, ΔH<sup>⊕</sup><sub>298K</sub> = -395 kJ·mol<sup>-1</sup> (5)
 蒸汽重整过程所需热量可以由再生反应器中载氧体
 [公式(4)]和积碳[公式(5)]的氧化反应提供。因此可以将需要额外提供给重整反应器的热量最小化。乙醇化学
 链蒸汽重整的总反应可以被看作乙醇蒸汽重整反应和乙醇
 完全氧化反应的加和[公式(6)]。

 $C_2H_5OH + xH_2O + (1.5 - 0.5x) O_2 \rightarrow 2CO_2 + (3 + x) H_2$  (6)

载氧体通常是可还原的金属氧化物,在乙醇化学链蒸 汽重整反应中发挥着至关重要的作用。采用金属氧化物替 代氧气(O<sub>2</sub>)可以大大降低操作过程中的安全风险[8]。 载氧体提供的氧还可以显著降低化学链蒸汽重整过程中的 水碳比,并能在合适的C<sub>2</sub>H<sub>5</sub>OH/H<sub>2</sub>O进料比下实现自热产 氢,从而使过程能耗显著降低。化学链过程中的载氧体必 须满足一系列实际应用的要求[14-15],其中最重要的是 载氧体材料需要具有长周期的氧化还原稳定性,并能提供 具有适宜活性的氧物种[16]。NiO是一种性能较好的载氧 体,被用于多种化学链过程进行研究[17]。Jiang等[18]将 NiO/蒙脱石应用于乙醇化学链蒸汽重整过程,并在20个 循环中实现了大于60%的H,选择性。然而,由于体相 NiO 的氧释放过程过于剧烈,由体相 NiO 还原得到的 Ni 分散度通常较差,无法提供足够的活性表面积以实现反应 物种的活化以及长周期的操作,大大限制了 Ni 基载氧体 的稳定性[19-21]。因此,调节氧释放过程的还原动力学是 实现Ni物种高度分散并进而提升Ni基载氧体性能的关键。

由于 Ni<sup>2+</sup> (69 pm)与 Mg<sup>2+</sup> (72 pm)具有相近的尺 寸,二者可以在合适的焙烧温度下形成全浓度范围内的取 代型 Ni<sub>x</sub>Mg<sub>1-x</sub>O 固溶体 (0  $\leq x \leq 1$ )[22–24]。在 Ni<sub>x</sub>Mg<sub>1-x</sub>O 固溶体中,Ni-Ni 边界被 Mg<sup>2+</sup>隔离开,进而抑制了 Ni<sup>2+</sup>在 晶格中的快速扩散[25]。固溶体的还原速率与体相 Ni<sup>2+</sup>的 扩散速率有关,并可以通过 Ni<sup>2+</sup>在 Ni<sub>x</sub>Mg<sub>1-x</sub>O 中的浓度进 行调节[26]。Huang 等[27]设计了具有固溶体结构的 Mg-Ni-Al-O载氧体,并在化学链燃烧过程中取得了优异 的性能。Ni<sub>x</sub>Mg<sub>1-x</sub>O固溶体在化学链过程中展现了巨大的 潜力,然而将该固溶体作为载氧体应用于乙醇化学链蒸汽 重整过程中的性质尚不明确。

本研究合成了具有不同化学组成的Ni<sub>x</sub>Mg<sub>1-x</sub>O固溶体,并将该固溶体作为载氧体应用于乙醇化学链蒸汽重整过程,研究了Mg<sup>2+</sup>对Ni<sub>x</sub>Mg<sub>1-x</sub>O固溶体性质的调节作用。 Ni基载氧体的氧释放性质随着Mg<sup>2+</sup>的引入可以实现可控调节。然后,研究了Ni<sub>x</sub>Mg<sub>1-x</sub>O固溶体的结构转变与表面反应机理之间的关系。通过乙醇-水脉冲和H<sub>2</sub>程序升温还原(H<sub>2</sub>-temperature-programmed reduction, H<sub>2</sub>-TPR)研究了Ni<sub>x</sub>Mg<sub>1-x</sub>O固溶体的氧释放行为,并采用原位漫反射傅里叶变换红外光谱(diffuse reflectance infrared Fourier-transform spectroscopy, DRIFTS)表征了乙醇化学链蒸汽重整反应过程中中间体的变化。

## 2. 材料和方法

#### 2.1. 载氧体的制备

一系列Ni<sub>x</sub>Mg<sub>1-x</sub>O (x = 0.2, 0.4, 0.6, 0.8)固溶体通过共 沉淀的方法进行制备。将总金属浓度为2 mol·L<sup>-1</sup>的 Mg(NO<sub>3</sub>)<sub>2</sub>·6H<sub>2</sub>O (98%; 百灵威科技有限公司,中国)和 Ni(NO<sub>3</sub>)<sub>2</sub>·6H<sub>2</sub>O (99%; 阿拉丁生化科技股份有限公司, 中国)溶解于150 mL的去离子水 (18.25 MΩ·cm)中。 随后将100 mL浓度为6 mol·L<sup>-1</sup>的NaOH (99%; 阿拉丁生 化科技,中国)溶液作为沉淀剂加入。待生成的沉淀老化 12 h,过滤分离沉淀并用热去离子水多次清洗以去除钠离 子。获得的样品在125 ℃的烘箱中干燥24 h,随后在空气 气氛中以10 ℃·min<sup>-1</sup>的速率升温至700 ℃焙烧4 h。NiO和 MgO 同样通过上述的沉淀法制备以作为参比样品。

2.2. 载氧体的表征

样品的晶相结构通过粉末X射线衍射仪(X-ray diffraction, XRD;布鲁克公司,美国)进行表征,XRD配备了带 有Cu靶( $\lambda = 1.54056$ Å,1Å = 10<sup>-10</sup> m)的Bruker D8 Focus。 衍射角2 $\theta$ 的范围为20°~80°,扫描速度为8<sup>(o)</sup>·min<sup>-1</sup>。样品 的形貌在JEM-2100F透射电子显微镜(transmission electron microscopy, TEM;日本电子材料公司,日本)中进 行观察,工作电压为200 kV。用于TEM表征的样品在乙 醇中进行超声分散后负载在铜网支撑的碳膜上。透射电子 显微镜配备了Ultim Max 能量色散X射线谱仪(energydispersive X-ray spectroscopy, EDS;牛津仪器公司,英

### 国),可用于元素分析。

载氧体的比表面积和孔容在 Micromeritics Tristar II 3020 分析仪(麦克仪器公司,美国)上通过在-196 °C下的氮气( $N_2$ )吸附-脱附实验进行测量,并分别依据 Brunauer-Emmett-Teller(BET)和 Barrett-Joyner-Halenda (BJH)方法进行计算。在测试前,样品在300 °C下脱气 3 h。载氧体的元素组成通过电感耦合等离子体发射光谱 (inductively coupled plasma optical emission spectroscopy, ICP-OES; VISTA-MPX,瓦里安公司,英国)进行测量。测量前样品在硝酸溶液中进行消解。

载氧体的还原性质通过 H<sub>2</sub>-TPR 实验进行测量。实验 在 配 备 了 热 导 池 检 测 器 (thermal conductivity detector, TCD)的 Micromeritics Autochem II 2920 仪器(麦克仪器 公司,美国)上进行。在实验过程中,样品(100 mg)首 先在流动的氩气(Ar; 30 mL·min<sup>-1</sup>)气氛下 300 ℃预处理 1 h。待样品冷却到 100 ℃,分析以 10 ℃·min<sup>-1</sup>的速率从 100 ℃升温至 950 ℃的流动的 H<sub>2</sub>(体积分数为 10 % 的 H<sub>2</sub>) -Ar 混合气体(30 mL·min<sup>-1</sup>)。

为测量乙醇化学链蒸汽重整过程中的氧传递过程,将 Micromeritics Autochem II 2920 与 Hiden QIC-20 在线质谱 仪(海德分析公司,美国)联用,分别进行了 $C_2H_5OH$ 与  $H_2O$ 或与 $O_2$ 的混合物脉冲实验。在脉冲实验前,所有样 品首先在流动的Ar (30 mL·min<sup>-1</sup>) 气氛下 300 °C原位预 处理1h。接下来,将Ar气流中的 $C_2H_5OH$ 与 $H_2O$ 脉冲以 及氦气(He)气流中的 $C_2H_5OH$ 与 $O_2$ 脉冲引入反应器。 定量环的体积为0.5031 mL,相邻脉冲之间的时间间隔为 3 min,以排除相互之间的干扰。反应器尾气通过在线质 谱进行实时分析,气相组成由质谱不同质荷比(mass-tocharge ratio, *m/z*)的信号来确定。质荷比*m/z*为44、31、 29、28、27、18、16和2,分别对应 $CO_2$ 、 $C_2H_5OH$ 、乙醛 (CH<sub>3</sub>CHO)、一氧化碳(CO)、乙烯( $C_2H_4$ )、水( $H_2O$ )、 甲烷(CH<sub>4</sub>)和H<sub>2</sub>。

为观测化学链蒸汽重整过程中中间体的转变,原位的 DRIFTS 实验在装备了漫反射附件和碲镉汞检测器(mercury-cadmium-telluride, MCT)的Nicolet iS50 红外光谱仪 (赛默飞世尔科技公司,美国)上进行。所有样品首先在 Ar 气气流中600 ℃预处理0.5 h,随后用Ar 吹扫1 h 并降温 至400 ℃来采集背景光谱。背景光谱用于与在化学链蒸汽 重整条件下采集的谱图进行差谱。

载氧体上生成的积碳通过热重分析(thermogravimetric analysis, TGA; TGS-2A, 渊博智能科技公司, 中国) 和程序升温氧化(temperature-programmed oxidation, TPO)实验进行表征。在TGA实验中,将反应后约20 mg 的载氧体装入氧化铝坩埚,随后记录载氧体在空气气流中 (50 mL·min<sup>-1</sup>)以10 ℃·min<sup>-1</sup>从50 ℃升温至900 ℃过程中的 温度和质量变化。反应后载氧体的TPO实验在前述脉冲 实验的装置上进行。样品(50 mg)首先在流动的Ar (30 mL·min<sup>-1</sup>)中300 ℃预处理0.5 h。随后载氧体降温至 50 ℃,并在体积分数为10%的O<sub>2</sub>/He 混合气体中以 30 mL·min<sup>-1</sup>的速度从50 ℃升高至900 ℃进行程序升温氧 化。尾气中生成的CO<sub>2</sub>通过在线质谱仪进行记录。

#### 2.3. 化学链蒸汽重整性能评估

化学链蒸汽重整测试在一个内径为20mm、长度为 400 mm的不锈钢管式固定床反应器中进行。将2g载氧体 (尺寸为20~40目)用于单次的化学链蒸汽重整测试。在 测试之前,首先在200 mL·min<sup>-1</sup>的 N<sub>2</sub>气流中将载氧体 600 ℃预处理1h。随后将催化剂床层温度调整至设定温 度。S/C为1的乙醇-水的液体混合物通过微量泵(P230; 大连依利特公司,中国)以0.03 mL·min<sup>-1</sup>的速率引入预热 室(200 ℃), 混合物完全蒸发后随100 mL·min<sup>-1</sup>的N,进入 反应器并进行化学链蒸汽重整反应1h。随后,将反应器加 热到适宜的氧化反应温度,并在空气气流(200 mL·min<sup>-1</sup>) 中再生载氧体10 min。气相产物通过Agilent 490 微型气相 色谱进行在线分析。该气相色谱具有两个不同的通道用于 气相产物分析。通道1装备了长度为10m的5A分子筛色 谱柱,以Ar为载气用于对除CO,外的永久气体(H,、N,、 CO和CH<sub>4</sub>)进行定量。通道2装备了长度为10m的Pora-Plot Q色谱柱,以He为载气用于分析CO<sub>2</sub>和C<sub>1</sub>~C<sub>3</sub>的碳 氢化合物。所有的气相产物通过不同通道的微机械热导 池检测器 (micro-machined thermal conductivity detectors, µTCD)进行定量。在配备了火焰离子化检测器 (flame ionization detector, FID)的Agilent 7890A气相色谱仪上对 收集后的液相产物进行分析。可能的液相产物包括 C,H,OH、CH,CHO和丙酮(CH,COCH,),在N,载气中经 过Porapak-Q色谱柱分离后在FID上对这些产物进行定量。 含碳产物的选择性(S)通过下式进行计算:

$$S_{i} = \frac{[i]}{[\mathrm{CO}_{2}] + [\mathrm{CO}] + [\mathrm{CH}_{4}]} \times 100\%$$
(7)

式中,*i*表示产物中的不同物种; [*i*]表示*i*在所有产物中的 摩尔分数。

 $H_2$ 选择性( $S_{H_2}$ )由下式计算:

$$S_{\rm H_2} = \frac{F_{\rm H_2}}{F_{\rm C_2,H_2OH-in}}$$
(8)

式中, $F_{H_2}$ 表示产物中 $H_2$ 的摩尔流速; $F_{C_2H_2OH-in}$ 表示反应物中乙醇的摩尔流速。

产物分布 (P<sub>i</sub>) 由下式计算:

$$P_{i} = \frac{[i]}{[H_{2}] + [CO_{2}] + [CO] + [CH_{4}]} \times 100\% \quad (9)$$

## 3. 结果与讨论

### 3.1. Ni<sub>x</sub>Mg<sub>1-x</sub>O的结构表征

制备的Ni<sub>x</sub>Mg<sub>1-x</sub>O的物理化学性质见表1。Ni<sub>x</sub>Mg<sub>1-x</sub>O 的BET比表面积为15~30 m<sup>2</sup>·g<sup>-1</sup>,孔容为0.03~0.06 cm<sup>3</sup>·g<sup>-1</sup>。 NiO、MgO和Ni<sub>x</sub>Mg<sub>1-x</sub>O的XRD测试结果如图1 (a)所示。NiO、MgO和Ni<sub>x</sub>Mg<sub>1-x</sub>O均呈现岩盐型晶体结构。根据 Scherrer 公式计算晶粒尺寸,结果显示不同组成的Ni<sub>x</sub>Mg<sub>1-x</sub>O晶粒尺寸大致相当。为了观察固溶体中Ni含量对晶格参数的影响,40°~46°范围内的XRD 谱图如图1 (b)所示。随着样品中Ni含量的提升(从MgO到NiO),  $Ni_{x}Mg_{1-x}O$  的 (200) 衍 射 峰 逐 渐 从 42.8° 偏 移 至 43.2°。  $Ni_{x}Mg_{1-x}O$  的晶格参数可以根据 XRD 峰的位置由 Bragg 方 程进行计算 (表 1)。将  $Ni_{x}Mg_{1-x}O$  的晶格参数与固溶体中 的 Ni 含量进行关联,可以得到线性关系[图1 (c)],印证 了在对应的 Ni/Mg比例下  $Ni_{x}Mg_{1-x}O$  固溶体的生成[22]。

将 Ni<sub>0.4</sub>Mg<sub>0.6</sub>O 作为例子来表征固溶体的形貌结构。 Ni<sub>0.4</sub>Mg<sub>0.6</sub>O 的 TEM 图像在图1(d)~(f)中给出。根据 图1(d)、(e),Ni<sub>0.4</sub>Mg<sub>0.6</sub>O颗粒的尺寸为10~20 nm,同时 并没有观察到聚集的 NiO 晶体。在图1(f)中可以观察 到,Ni<sub>x</sub>Mg<sub>1-x</sub>O(200)晶面的晶格间距为4.215Å,这与 XRD 表征的结果一致。EDS 面扫可以提供元素分布的信 息。由图1(g)~(i)的结果可知,Ni、Mg和O元素在 Ni<sub>x</sub>Mg<sub>1-x</sub>O颗粒中呈现均一分布,印证了取代型 Ni-Mg 固 溶体氧化物的生成。



**图1.** Ni<sub>x</sub>Mg<sub>1-x</sub>O固溶体的晶相结构和形貌。(a)所制备的MgO、Ni<sub>x</sub>Mg<sub>1-x</sub>O (x = 0.2, 0.4, 0.6, 0.8)和NiO样品的XRD图。(b)MgO、Ni<sub>x</sub>Mg<sub>1-x</sub>O和NiO的(200)晶面的衍射峰(c)通过MgO、Ni<sub>x</sub>Mg<sub>1-x</sub>O和NiO(200)晶面的衍射峰位置计算的晶格常数;虚线代表晶格常数与Ni<sub>x</sub>Mg<sub>1-x</sub>O中Ni含量线性拟合的结果,  $R^2 = 0.993$ 。(d)~(f)Ni<sub>04</sub>Mg<sub>06</sub>O的TEM图像。(g)~(i)Ni<sub>04</sub>Mg<sub>06</sub>O的EDS元素面扫结果。

Sample	$S_{\rm BET} \left( { m m}^2 {\cdot} { m g}^{-1}  ight)^{ m a}$	$V_{\text{pore}} \left( \text{cm}^3 \cdot \text{g}^{-1} \right)^{\text{b}}$	$d_{\rm pore} ({\rm nm})^{\rm c}$	$D_{\rm crystallite}  ({\rm nm})^{\rm d}$	$x_{\rm Ni}^{\rm f}$	$C_{\text{lattice}}$ (Å) <sup>g</sup>	Degree of	Oxygen storage capacity	$d_{\rm Ni}$ (%) <sup>i</sup>
							reduction (%) $^{\rm h}$	$([O]: mmol \cdot g^{-1})^{h}$	
Ni <sub>0.2</sub> Mg <sub>0.8</sub> O	27.9	0.053	7.3	12.7	0.218	4.2090	42	1.8	9.3
$\mathrm{Ni}_{0.4}\mathrm{Mg}_{0.6}\mathrm{O}$	19.9	0.035	7.0	13.6/14.5 °	0.408	4.2034	67	5.0	6.9
$\mathrm{Ni}_{\mathrm{0.6}}\mathrm{Mg}_{\mathrm{0.4}}\mathrm{O}$	18.3	0.039	8.0	10.8	0.621	4.1950	72	7.1	4.2
Ni <sub>0.8</sub> Mg <sub>0.2</sub> O	15.5	0.031	8.2	11.0	0.828	4.1874	78	9.2	2.3

表1 不同组成的Ni<sub>x</sub>Mg<sub>1-x</sub>O固溶体的物理化学性质

<sup>a</sup> BET specific surface area.

<sup>b</sup> Total pore volume estimated at  $p/p_0 = 0.99$ .

° BJH pore diameter estimated from the adsorption branch.

 $^{d}D_{crystalling}$ : diameter of Ni<sub>v</sub>Mg<sub>1-v</sub>O crystallite. Determined from the (200) peak of Ni<sub>v</sub>Mg<sub>1-v</sub>O in the XRD patterns.

<sup>e</sup> The former one is for  $Ni_xMg_{1-x}O$  before the test and the latter one is for  $Ni_xMg_{1-x}O$  after 30 cycles.

 $f_{N_i}$ : stoichiometric number of Ni in Ni<sub>x</sub>Mg<sub>1-x</sub>O. Measured by ICP-OES.

<sup>g</sup>  $C_{\text{lattice}}$ : lattice constant of Ni<sub>x</sub>Mg<sub>1-x</sub>O. Calculated by the positions of the (200) peaks of Ni<sub>x</sub>Mg<sub>1-x</sub>O in the XRD patterns.

<sup>h</sup> The degree of reduction value of Ni<sup>0</sup>/(Ni<sup>0</sup> + Ni<sup>2+</sup>) is calculated by Ni<sub>x</sub>Mg<sub>1-x</sub>O after the single reaction stage in CLSR, according to the positions of the (220) peaks of Ni<sub>x</sub>Mg<sub>1-x</sub>O in the XRD patterns.

 $^{i} d_{Ni}$ : dispersion of Ni. Measured by the O<sub>2</sub> pulse experiment.

#### 3.2. 乙醇化学链蒸汽重整

为实现高效制氢,本研究选择400℃作为乙醇化学链 蒸汽重整的反应温度(热力学分析见附录A中的图S1)。 反应条件中的S/C固定为1。含碳产物及H<sub>2</sub>的选择性如 图 2 (a) 所示。随着固溶体中 Ni 含量的增加, CH<sub>4</sub>的选择性提升,同时导致 H<sub>2</sub>的选择性显著下降。这一现象可以归因于还原后固溶体 Ni 分散度的下降(表 1)。 Ni<sub>0.2</sub>Mg<sub>0.8</sub>O在不同组成的固溶体中表现出最高的 CO选择



**图2.** Ni<sub>x</sub>Mg<sub>1-x</sub>O固溶体的乙醇化学链蒸汽重整性能。(a)不同Ni<sub>x</sub>Mg<sub>1-x</sub>O固溶体在400℃下单个循环第二阶段的H<sub>2</sub>选择性和含碳产物分布; S/C=1, 乙醇转化率大于95%。(b) Ni<sub>0.4</sub>Mg<sub>0.6</sub>O在400℃下单个循环中乙醇化学链蒸汽重整性能随时间的变化。(c) Ni<sub>0.4</sub>Mg<sub>0.6</sub>O在30个循环的稳定性测试中的 表现。(d) Ni<sub>0.4</sub>Mg<sub>0.6</sub>O在30个循环的稳定性测试后的TEM 图像及EDS 元素面扫结果。

性,然而CO的生成降低了 $H_2$ 的纯度。在本研究工作中, Ni<sub>0.4</sub>Mg<sub>0.6</sub>O表现出了最高的 $H_2$ 选择性,为4.72 mol·mol<sup>-1</sup> (mol·mol<sup>-1</sup>代表每摩尔乙醇产生H<sub>2</sub>的物质的量)。

本文进一步研究了Ni<sub>0.4</sub>Mg<sub>0.6</sub>O的性质。400 ℃下单个 循环内Ni<sub>0.4</sub>Mg<sub>0.6</sub>O在化学链重整过程中的产物随时间的变 化情况如图2(b)所示。根据产物分布变化的特点,可 以将乙醇化学链蒸汽重整过程分为三个阶段。在第一个阶 段(从反应开始到6min),CO<sub>2</sub>是最主要的产物。这一阶 段乙醇被Ni<sub>0.4</sub>Mg<sub>0.6</sub>O的表面氧物种完全氧化。在第二个阶 段(6~33min),随着更多的Ni<sup>2+</sup>被逐渐还原为金属Ni, 乙醇开始在Ni表面分解产生H<sub>2</sub>和CH<sub>4</sub>。各气相产物的选 择性逐渐保持稳定,此时H<sub>2</sub>的选择性达到最高值,且CO 的浓度被抑制在1%以下。在第三个阶段(33min之后), 乙醇的转化率以及H<sub>2</sub>和CO<sub>2</sub>的选择性开始下降,同时更 多的CO和CH<sub>4</sub>开始生成。Ni<sub>0.4</sub>Mg<sub>0.6</sub>O在这一阶段逐渐 失活。

对Ni<sub>0.4</sub>Mg<sub>0.6</sub>O进行循环稳定性测试。在化学链蒸汽重 整反应(400℃条件下)后,被还原的Ni<sub>0.4</sub>Mg<sub>0.6</sub>O和生成 的积碳在空气氛围和600℃的条件下进行10min的氧化再 生操作。这一过程即研究中的再生步骤(regeneration step)。本研究中,循环测试由60min的乙醇化学链蒸汽 重整和10 min的再生步骤组成。Ni<sub>0.4</sub>Mg<sub>0.6</sub>O在循环稳定性 测试中的表现如图2(c)所示。在30个循环中, Ni<sub>0.4</sub>Mg<sub>0.6</sub>O的H<sub>2</sub>选择性仅仅下降了3%,说明Ni<sub>0.4</sub>Mg<sub>0.6</sub>O 的结构可以在再生步骤中较好地复原。30个循环后的 Ni<sub>x</sub>Mg<sub>1-x</sub>O通过TEM和XRD进行表征[见表1、图2(d) 以及附录A中的图S2]。Ni<sub>0.4</sub>Mg<sub>0.6</sub>O的形貌和晶相结构在 长周期的循环后仍得以保持。固溶体的载氧体以颗粒的形 式存在,并没有发生明显的烧结。Ni<sub>0.4</sub>Mg<sub>0.6</sub>O的晶粒尺寸 在稳定性测试后为14.2 nm,与新鲜的Ni<sub>0.4</sub>Mg<sub>0.6</sub>O样品相 当。这一结果证实了Ni<sub>0.4</sub>Mg<sub>0.6</sub>O的结构可以通过再生步骤 复原,同时说明固溶体载氧体在乙醇化学链蒸汽重整中具 有优异的稳定性能。

#### 3.3. Ni<sub>x</sub>Mg<sub>1-x</sub>O的氧释放行为

为了研究 Ni<sub>x</sub>Mg<sub>1-x</sub>O 的氧释放行为,在400 °C下对 Ni<sub>0.4</sub>Mg<sub>0.6</sub>O进行了乙醇-水混合物(S/C=1)的脉冲实验 [图3(a)]。在前5个脉冲中,H<sub>2</sub>的质谱信号峰并不明 显,同时 CO<sub>2</sub>是主要的产物。这一现象说明乙醇和 Ni<sub>0.4</sub>Mg<sub>0.6</sub>O之间的氧化还原反应是这一阶段的主要过程, 这与在产物随时间变化中观察到的第一个反应阶段相对应 [图2(b)]。随后,H<sub>2</sub>的质谱信号峰逐渐变大并保持稳



**图3.**乙醇存在条件下 $Ni_{0,4}Mg_{0,6}O$ 的氧释放行为。(a) $Ni_{0,4}Mg_{0,6}O$ 的乙醇-水混合物脉冲实验。(b)脉冲实验中 $Ni_{0,4}Mg_{0,6}O$  (220)晶面衍射峰的 XRD 图。 (c)由(220)晶面衍射峰位置计算的 $Ni_{0,4}Mg_{0,6}O$ 的晶格常数在脉冲实验中的变化。(d) $Ni_{0,4}Mg_{0,6}O$ 在脉冲实验中的还原程度。

定。CO<sub>2</sub>仍为主要的含碳产物,对应于第二个反应阶段的 特征。

利用 XRD 表征脉冲实验中 Ni<sub>0.4</sub>Mg<sub>0.6</sub>O 的组成变化。 由于金属 Ni 在 44°左右的位置存在衍射峰,可能会干扰 Ni<sub>x</sub>Mg<sub>1-x</sub>O 信号最强的(200)晶面的衍射峰,因此选择强度 第二高的(220)面的衍射峰进行分析。Ni<sub>0.4</sub>Mg<sub>0.6</sub>O 在 60°~ 64°范围内的 XRD 衍射峰位置随乙醇-水混合物的脉冲次 数变化,具体如图3(b)所示。被逐步还原的 Ni<sub>0.4</sub>Mg<sub>0.6</sub>O 的晶格参数可以由峰位置进行计算。若 Ni<sup>2+</sup>和 Mg<sup>2+</sup>在 Ni<sub>x</sub>Mg<sub>1-x</sub>O 中的分布是均一的,则固溶体中 Ni 的含量 x 可 以依据 Vegard 定律进行计算[28]。

$$a_{\rm Ni_{v}Mg_{1-v}O} = xa_{\rm NiO} + (1-x)a_{\rm MgO}$$
(10)

式中, $a_{Ni_{x}Mg_{1-x}O}$ 是Ni<sub>x</sub>Mg<sub>1-x</sub>O的晶格参数;NiO( $a_{NiO}$ )和 MgO( $a_{MgO}$ )的晶格参数由纯物质[粉末衍射文件(powder diffraction file, PDF)No. 47-1049为NiO,PDFNo. 45-0946为MgO]的数据获得。基于计算得到的被还原的 Ni<sub>0.4</sub>Mg<sub>0.6</sub>O的晶格参数,得到了固溶体中的Ni含量以及 Ni<sub>0.4</sub>Mg<sub>0.6</sub>O的还原程度[图3(c)、(d)]。

Ni<sub>0.4</sub>Mg<sub>0.6</sub>O还原程度的变化与前述的脉冲实验结果互相印证。在第一个反应阶段,Ni<sub>0.4</sub>Mg<sub>0.6</sub>O的还原程度快速增加。这一阶段乙醇的完全氧化是主导反应,并伴随CO<sub>2</sub>的生成。在第二个反应阶段,H<sub>2</sub>在最后三个脉冲中持续稳定地生成。同时,Ni<sub>0.4</sub>Mg<sub>0.6</sub>O的氧释放行为仍在继续,从而使其还原程度进一步提高。但相比于第一个阶段,氧释放速率在第二个阶段下降,说明在这一阶段来自Ni<sub>0.4</sub>Mg<sub>0.6</sub>O的氧物种参与了乙醇和水的反应并协助H<sub>2</sub>的生成。H<sub>2</sub>选择性的提高得益于水气变换反应的发生。乙醇蒸汽重整反应和脉冲反应条件下的S/C。因此,额外的氧是实

现第二个反应阶段稳定产氢的必要条件。第二个反应阶段 的化学链蒸汽重整反应如下所示:

 $C_2H_5OH + 2H_2O + [O] \rightarrow 2CO_2 + 5H_2$  (11) 式中,[O]代表来自于Ni<sub>x</sub>Mg<sub>1-x</sub>O的氧物种。

当来自Ni<sub>0.4</sub>Mg<sub>0.6</sub>O的活性氧物种消耗殆尽时,低S/C 的反应条件不足以提供蒸汽重整反应所需的氧化能力,从 而导致H<sub>2</sub>和CO<sub>2</sub>选择性下降(对应第三个阶段)。同时, 乙醇分解为积碳,覆盖载氧体的表面并导致其失活。采用 TGA和O<sub>2</sub>-TPO实验来表征这一过程中积碳的生成(见附 录A中的图S3)。对历经化学链蒸汽重整三个阶段后的 Ni<sub>0.4</sub>Mg<sub>0.6</sub>O样品进行TGA分析,开始阶段的质量上升可 以归结于Ni的氧化[见附录A中的图S3(a)]。随后观察 到的质量下降与O<sub>2</sub>-TPO中观察到的CO<sub>2</sub>生成的质谱信号 峰对应的温度相一致,对应于表面积碳的气化过程[见附 录A中的图S3(b)]。积碳被认为是第三个阶段失活的原 因。这一结果同样表明,在乙醇化学链蒸汽重整反应中生 成的积碳可以在再生步骤中在600℃下实现消除。

为进一步研究Mg<sup>2+</sup>对Ni<sub>x</sub>Mg<sub>1-x</sub>O固溶体性质的调节作 用,通过H<sub>2</sub>-TPR实验测试不同组成固溶体中氧物种的反 应活性[图4(a)]。在室温到900℃的范围内,在纯MgO 上并没有观察到还原峰。纯NiO在200~400℃的范围内呈 现出一个很宽的还原峰。Ni<sub>x</sub>Mg<sub>1-x</sub>O的H<sub>2</sub>-TPR曲线主要包 含一个300℃左右的面积较小的还原峰和一个400~800℃ 面积较大的还原峰,说明固溶体中包含两种具有不同反应 活性的氧物种。根据NiO的还原性质以及Ni<sub>x</sub>Mg<sub>1-x</sub>O的结 构,Ni<sub>x</sub>Mg<sub>1-x</sub>O的低温还原峰应归属于表面氧的释放;而 高温下面积较大的还原峰则对应于Ni<sub>x</sub>Mg<sub>1-x</sub>O中体相Ni<sup>2+</sup> 的还原[29]。将Ni<sub>x</sub>Mg<sub>1-x</sub>O不同还原峰的温度总结于图4 (b)。可以发现,表面氧的反应活性随Ni<sub>x</sub>Mg<sub>1-x</sub>O中Ni含 量的增加而增加。金属氧化物的还原性与其价带和导带之



**图4.** 程序升温过程中Ni<sub>x</sub>Mg<sub>1-x</sub>O的氧释放行为。(a)NiO、Ni<sub>x</sub>Mg<sub>1-x</sub>O(x = 0.2, 0.4, 0.6, 0.8)和MgO的H<sub>2</sub>-TPR图。(b)Ni<sub>x</sub>Mg<sub>1-x</sub>O(x = 0.2, 0.4, 0.6, 0.8)的 表面氧和体相氧释放温度。

间的带隙相关[30]。更紧密的价带和导带会使得金属氧化 物更加易于被还原[30]。先前的研究表明,当固溶体中Ni 含量 x 大于 0.074, Ni<sub>x</sub>Mg<sub>1-x</sub>O 的带隙会随着 x 线性降低 [31]。因此,Ni<sub>x</sub>Mg<sub>1-x</sub>O 的氧释放行为会随着 Mg<sup>2+</sup>含量的 提高而受到抑制,这与由H<sub>2</sub>-TPR 观察到的实验结果一致。 此外,空气气氛中Ni<sup>2+</sup>-Mg<sup>2+</sup>的相互扩散系数会随着Ni<sup>2+</sup>的 浓度呈指数级增长[32]。综上所述,Ni<sub>x</sub>Mg<sub>1-x</sub>O中Ni<sup>2+</sup>的扩 散会因 Mg<sup>2+</sup>的晶格限域效应而受到抑制,因此,随着 Ni<sub>x</sub>Mg<sub>1-x</sub>O中 Mg<sup>2+</sup>浓度的提高,固溶体体相氧的反应活性 降低,对应的还原温度升高。对于 Ni<sub>0.2</sub>Mg<sub>0.8</sub>O样品,其体 相氧还原温度略低于 Ni<sub>0.4</sub>Mg<sub>0.6</sub>O。这可能是由于还原生成 的 MgO 形成了 Ni<sub>0.2</sub>Mg<sub>0.8</sub>O 的表面层,抑制了体相 Ni<sub>0.2</sub>Mg<sub>0.8</sub>O 后续的深度还原,从而降低体相氧的表观还原 温度,并导致还原度降低(表1)。

### 3.4. Ni<sub>x</sub>Mg<sub>1-x</sub>O反应路径

为研究 Ni<sub>x</sub>Mg<sub>1-x</sub>O 的反应路径,本文进行了原位 DRIFTS 实验(见附录 A 中的图 S4)。将不同时间采集的 光谱图依据其特点分为三个不同的阶段。为观察 Ni<sub>0.4</sub>Mg<sub>0.6</sub>O表面含碳物种的变化趋势,将2400~800 cm<sup>-1</sup> 范围内的原位 DRIFTS 谱图绘制成图 5。

在反应的开始阶段,可以观察到气相CO<sub>2</sub>在2350 cm<sup>-1</sup> 以及CO<sub>3</sub><sup>2-</sup>在1510 cm<sup>-1</sup>和1240 cm<sup>-1</sup>的红外峰[33]。CO<sub>2</sub>和 CO<sub>3</sub><sup>2-</sup>的产生可以归因于乙醇被表面氧完全氧化,对应于 先前观察到第一个反应阶段。随着反应的进行,CO逐渐 生成,对应新出现的2170 cm<sup>-1</sup>处的红外峰。同时可以观 察到1030 cm<sup>-1</sup>对应CH<sub>3</sub>CH<sub>2</sub>O\*中的C—O键红外峰[34]。 1740 cm<sup>-1</sup>和1580 cm<sup>-1</sup>的红外峰归属于CH<sub>3</sub>COO\*中的C=O 键,其中CH<sub>3</sub>COO\*是一种典型的Ni基乙醇蒸汽重整催化



**图 5.** 400 ℃、乙醇-水混合物(S/C = 1)条件下 Ni<sub>0.4</sub>Mg<sub>0.6</sub>O的原位 DRIFTS 谱图。K-M:库贝尔卡-蒙克方程。

剂表面的中间体[35];此时对应于第二个反应阶段。红外峰的结果显示,乙醇首先在金属Ni表面分解为 CH<sub>3</sub>CH<sub>2</sub>O\*,随后CH<sub>3</sub>CH<sub>2</sub>O\*被进一步氧化为CH<sub>3</sub>COO\*。 结合第二个反应阶段中固溶体还原速率变慢的现象,水分 子或许与Ni<sub>x</sub>Mg<sub>1-x</sub>O的体相氧在第二个反应阶段中协同氧 化乙醇。在第三个反应阶段,CO<sub>3</sub><sup>2-</sup>的红外峰逐渐消失, 乙酸对应的红外吸收峰的强度逐渐提升。此外,与 880 cm<sup>-1</sup>对应的气相CH<sub>4</sub>振动峰在这一阶段开始出现。在 1600~1400 cm<sup>-1</sup>范围内出现的多重峰则对应于积碳的C—H 振动[36]。中间体的变化表明在这一反应阶段乙醇开始分 解产生甲烷和积碳。这一现象是由于反应条件中较低的 S/C不足以支持将表面碳物种氧化为CO<sub>2</sub>。上述提出的 Ni<sub>x</sub>Mg<sub>1-x</sub>O表面的乙醇化学链重整反应机理与先前观察到 的固溶体结构的变化相互印证(图6)。



图6.乙醇化学链蒸汽重整反应中Ni<sub>v</sub>Mg<sub>1-v</sub>O氧物种与表面反应路径关系示意图。

## 4. 结论

Ni,Mg,\_,O固溶体可作为一种新型的载氧体用于乙醇 化学链重整制氢技术。Ni<sub>x</sub>Mg<sub>1-x</sub>O的氧释放行为可以通过 Mg<sup>2+</sup>的晶格限域效应进行调节。实验结果显示,经过优化 的载氧体Ni<sub>04</sub>Mg<sub>06</sub>O在S/C为1的条件下表现出优良的制 氢性能(4.72 mol·mol<sup>-1</sup>)和循环稳定性。本文根据实验结 果提出一个化学链蒸汽重整反应三阶段的反应机理。在第 一个反应阶段,乙醇被Ni,Mg1-,O的表面氧完全氧化。随 着表面氧的消耗和表面Ni位点的生成,乙醇在H<sub>2</sub>O和 Ni,Mg<sub>1-</sub>O体相氧的协同作用下高效制氢,该过程对应第 二个反应阶段。在第三个反应阶段, Ni, Mg1-, O 的氧物种 不再参与反应,乙醇蒸汽重整过程为主导过程。采用 Ni, Mg1-, O作为载氧体的乙醇化学链蒸汽重整过程相比传 统的乙醇蒸汽重整催化过程大大降低了 S/C,实现了外界 供热最小化的可再生H,的生产。这一发现为设计具有良 好性能和结构稳定的化学链载氧体提供了切实可行的 策略。

## 致谢

本工作得到了国家自然科学基金(U20B6002、 51761145012和21525626)以及高等学校学科创新引智计 划(BP0618007)的资助。

## Compliance with ethics guidelines

Hao Tian, Chunlei Pei, Sai Chen, Yang Wu, Zhjian Zhao, and Jinlong Gong declare that they have no conflict of interest or financial conflicts to disclose.

## Appendix A. Supplementary data

Supplementary data to this article can be found online at https://doi.org/10.1016/j.eng.2020.08.029.

## References

- Hosseini SE, Wahid MA. Hydrogen production from renewable and sustainable energy resources: promising green energy carrier for clean development. Renew Sustain Energy Rev 2016;57:850–66.
- [2] Liu T, Liu D, Qu F, Wang D, Zhang L, Ge R, et al. Enhanced electrocatalysis for energy-efficient hydrogen production over cop catalyst with nonelectroactive Zn as a promoter. Adv Energy Mater 2017;7(15):1700020.
- [3] Liu D, Liu T, Zhang L, Qu F, Du G, Asiri AM, et al. High-performance urea

electrolysis towards less energy-intensive electrochemical hydrogen production using a bifunctional catalyst electrode. J Mater Chem A 2017;5(7):3208–13.

- [4] Tang C, Qu F, Asiri AM, Luo Y, Sun X. CoP nanoarray: a robust non-noblemetal hydrogen-generating catalyst toward effective hydrolysis of ammonia borane. Inorg Chem Front 2017;4(4):659–62.
- [5] Nikolaidis P, Poullikkas A. A comparative overview of hydrogen production processes. Renew Sustain Energy Rev 2017;67:597–611.
- [6] Mendiara T, García-Labiano F, Abad A, Gayán P, de Diego LF, Izquierdo MT, et al. Negative CO<sub>2</sub> emissions through the use of biofuels in chemical looping technology: a review. Appl Energy 2018;232:657–84.
- [7] Xie Z, Liu Z, Wang Y, Jin Z. Applied catalysis for sustainable development of chemical industry in China. Natl Sci Rev 2015;2(2):167–82.
- [8] Rosmaninho MG, Moura FCC, Souza LR, Nogueira RK, Gomes GM, Nascimento JS, et al. Investigation of iron oxide reduction by ethanol as a potential route to produce hydrogen. Appl Catal B Environ 2012;115–116:45–52.
- [9] Li D, Li X, Gong J. Catalytic reforming of oxygenates: state of the art and future prospects. Chem Rev 2016;116(19):11529–653.
- [10] Yang F, Deng D, Pan X, Fu Q, Bao X. Understanding nano effects in catalysis. Natl Sci Rev 2015;2(2):183–201.
- [11] Liu Y, Zhao G, Wang D, Li Y. Heterogeneous catalysis for green chemistry based on nanocrystals. Natl Sci Rev 2015;2(2):150–66.
- [12] Dharanipragada NVRA, Galvita VV, Poelman H, Buelens LC, Detavernier C, Marin GB. Bifunctional Co- and Ni-ferrites for catalyst-assisted chemical looping with alcohols. Appl Catal B Environ 2018;222:59–72.
- [13] Haribal VP, Chen Y, Neal L, Li F. Intensification of ethylene production from naphtha via a redox oxy-cracking scheme: process simulations and analysis. Engineering 2018;4(5):714–21.
- [14] Zeng L, Cheng Z, Fan JA, Fan LS, Gong J. Metal oxide redox chemistry for chemical looping processes. Nat Rev Chem 2018;2(11):349–64.
- [15] Cheng Z, Qin L, Fan JA, Fan LS. New insight into the development of oxygen carrier materials for chemical looping systems. Engineering 2018;4(3):343–51.
- [16] Chung C, Qin L, Shah V, Fan LS. Chemically and physically robust, commercially-viable iron-based composite oxygen carriers sustainable over 3000 redox cycles at high temperatures for chemical looping applications. Energy Environ Sci 2017;10(11):2318–23.
- [17] Han L, Zhou Z, Bollas GM. Model-based analysis of chemical-looping combustion experiments. Part I: structural identifiability of kinetic models for NiO reduction. AIChE J 2016;62(7):2419–31.
- [18] Jiang B, Dou B, Wang K, Zhang C, Song Y, Chen H, et al. Hydrogen production by chemical looping steam reforming of ethanol using NiO/ montmorillonite oxygen carriers in a fixed-bed reactor. Chem Eng J 2016;298: 96–106.
- [19] Richardson JT, Scates RM, Twigg MV. X-ray diffraction study of the hydrogen reduction of NiO/α-Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub> steam reforming catalysts. Appl Catal A Gen 2004; 267(1–2):35–46.
- [20] Cheng F, Dupont V, Twigg MV. Temperature-programmed reduction of nickel steam reforming catalyst with glucose. Appl Catal A Gen 2016;527:1–8.
- [21] Giannakeas N, Lea-Langton A, Dupont V, Twigg MV. Hydrogen from scrap tyre oil via steam reforming and chemical looping in a packed bed reactor. Appl Catal B Environ 2012;126:249–57.
- [22] Yoshida T, Tanaka T, Yoshida H, Funabiki T, Yoshida S. Study on the dispersion of nickel ions in the NiO-MgO system by X-ray absorption fine structure. J Phys Chem 1996;100(6):2302–9.
- [23] Zhao Y, Hu L, Gao S, Liao M, Sang L, Wu L. One-step self-assembly fabrication of high quality Ni<sub>x</sub>Mg<sub>1-x</sub>O bowl-shaped array film and its enhanced photocurrent by Mg<sup>2+</sup> doping. Adv Funct Mater 2015;25(21):3256–63.
- [24] Saitoh T, Kinoshita K, Inada M. Bandgap bowing in Ni<sub>1-x</sub>Mg<sub>x</sub>O alloy. Appl Phys Lett 2018;112(4):041904.
- [25] Wei GCT, Wuensch BJ. Composition dependence of <sup>63</sup>Ni diffusion in singlecrystal NiO–MgO solid solutions. J Am Ceram Soc 1973;56(11):562–5.
- [26] de Masi R, Reinicke D, Müller F, Steiner P, Hüfner S. The suppression of NiO reduction in Fe/NiO systems by use of an ultrathin MgO buffer layer, investigated by photoemission and low energy electron diffraction. Surf Sci 2002;516(1–2):L51521.
- [27] Huang JJ, Liu W, Yang YH. Phase interactions in Mg–Ni–Al–O oxygen carriers for chemical looping applications. Chem Eng J 2017;326:470–6.
- [28] Denton AR, Ashcroft NW. Vegard's law. Phys Rev A 1991;43(6):3161-4.
- [29] Hu YH, Ruckenstein E. An optimum NiO content in the  $CO_2$  reforming of  $CH_4$  with NiO/MgO solid solution catalysts. Catal Lett 1996;36(3–4):145–9.
- [30] Helali Z, Jedidi A, Syzgantseva OA, Calatayud M, Minot C. Scaling reducibility of metal oxides. Theor Chem Acc 2017;136(9):100.
- [31] Niedermeier CA, Råsander M, Rhode S, Kachkanov V, Zou B, Alford N, et al.

Band gap bowing in  $Ni_x Mg_{1-x}$ O. Sci Rep 2016;6(1):31230.

- [32] Blank SL, Pask JA. Diffusion of iron and nickel in magnesium oxide single crystals. J Am Ceram Soc 1969;52(12):669–75.
- [33] Coenen K, Gallucci F, Mezari B, Hensen E. van Sint Annaland M. An in-situ IR study on the adsorption of  $CO_2$  and  $H_2O$  on hydrotalcites. J  $CO_2$  Util 2018;24: 228–39.
- [34] Ferencz Z, Erdőhelyi A, Baán K, Oszkó A, Óvári L, Kónya Z, et al. Effects of

support and Rh additive on Co-based catalysts in the ethanol steam reforming reaction. ACS Catal 2014;4(4):1205–18.

- [35] Zanchet D, Santos JBO, Damyanova S, Gallo JMR, Bueno JMC. Toward understanding metal-catalyzed ethanol reforming. ACS Catal 2015;5(6): 3841–63.
- [36] Chu PK, Li L. Characterization of amorphous and nanocrystalline carbon films. Mater Chem Phys 2006;96(2–3):253–77.