

DOI: 10.11949/0438-1157.20211503

## 调控炭化过程优化煤基硬炭负极储钠性能

郭行,韩纹莉,董晓玲,李文翠

(大连理工大学化工学院, 辽宁大连 116024)

**摘要**: 我国煤炭资源丰富多样、价格低廉、分布广泛,将煤转化为新材料,是提高其附加价值和技术含量的有效途径。煤含碳量高、芳环结构丰富,热解炭化可制备钠离子电池硬炭负极材料。这里以新疆烟煤为碳源,采 用低温热解复合高温炭化的两步过程,并调控相应工艺条件,研究了烟煤中间相的发展过程对硬炭结构及其储 钠行为的影响。经研究发现,改变低温热解的温度区间、载气流速和升温速率,可以调节胶质体生成阶段内的 分解和解聚反应,调节挥发分生成和逸出以及胶质体固化等过程进行的程度,从而调控硬炭的比表面积和石墨 化程度等。在温度区间为350-550℃、载气流速为60 cc·min<sup>-1</sup>、升温速率为1℃·min<sup>-1</sup>条件下,炭化得到的硬炭负 极可逆比容量和首周库仑效率最佳,在0.02 A·g<sup>-1</sup>的电流密度下分别达到314.3 mA·h·g<sup>-1</sup>和82.8%,良好的性能归 因于煤基硬炭材料中有序结构和缺陷结构的协调和平衡。 关键词: 电化学;钠离子电池;负极材料;烟煤;炭化条件;热解;制备

中图分类号: TQ536.9 文献标志码: A 文章编号: 0438-1157 (XXXX) XX-0001-12

# Adjusting carbonization process to optimize sodium storage performance of coal-based hard carbon anode

#### GUO Hang, HAN Wenli, DONG Xiaoling, LI Wencui

(School of Chemical Engineering, Dalian University of Technology, Dalian 116024, Liaoning, China)

Abstract: Coal is a precious carbon-containing resource, which is widely distributed in China. With its abundant resource, low price, high carbon contents, rich aromatic ring structures, coal can be considered as a high-quality precursor for carbon-based anode materials, which is capable of increasing added value and technical content. We can prepare hard carbon anode materials for sodium ion batteries by pyrolysis and carbonization. This paper uses Xinjiang bituminous coal as the carbon source, adopts a two-step process of low-temperature pyrolysis and high-temperature carbonization, and adjusts the corresponding process conditions. The effect of the development process of bituminous coal mesophase on the structure of hard carbon and its sodium storage electrochemical behavior was studied. We have found that changing the temperature range, carrier gas flow rate, and heating rate of low-temperature pyrolysis can adjust the decomposition and depolymerization reactions in the formation stage of colloids, then adjust the degree of volatile matter generation and escape, and the degree of colloidal solidification, so as to adjust the specific surface area, graphitization degree and heteroatom content of the obtained hard carbon. The

收稿日期: 2021-10-21 修回日期: 2022-02-14

通信作者: 李文翠(1969—),女,博士,教授,wencuili@dlut.edu.cn

第一作者: 郭行(2000—),男,硕士研究生,guohang121@mail.dlut.edu.cn

Citation: GUO Hang, HAN Wenli, DONG Xiaoling, LI Wencui. Adjusting carbonization process to optimize sodium storage performance of coal-based hard carbon anode[J]. CIESC Journal, DOI: 10.11949/0438-1157.20211503

基金项目: 国家自然科学基金项目(21776041, 21905038); 辽宁省兴辽英才计划项目(XLYC1902045); 大连市科技创新基金项目 (2020JJ26GX030)

引用本文: 郭行,韩纹莉,董晓玲,李文翠.调控炭化过程优化煤基硬炭负极储钠性能[J].化工学报,DOI: 10.11949/0438-1157.20211503

• 2 •

electrochemical performance test demonstrated that the carbonized anode electrode material under low-speed heating range of  $350-550^{\circ}$ C, carrier gas flow rate of 60 cc·min<sup>-1</sup>, and heating rate of  $1^{\circ}$ C·min<sup>-1</sup> has the best reversible specific capacity and initial coulombic efficiency, reaching 314.3 mA·h·g<sup>-1</sup> and 82.8% at a current density of 0.02 A·g<sup>-1</sup>, respectively. These excellent performances should be attributed to the coordination between the ordered carbon structure and the defect structure of the coal-based hard carbon material.

**Key words:** electrochemistry; sodium-ion batteries; anode material; bituminous coal; carbonization conditions; pyrolysis; preparation

引 言

中国可再生能源利用比重逐年增加,借助电化 学储能技术可有效解决可再生能源消纳问题<sup>[1]</sup>。锂 离子电池能量密度和转化效率较高,颇受人们青 睐。但是锂的全球储量有限、价格高昂、资源分布 不均匀<sup>[2]</sup>,而且锂离子电池由高活性的电极材料和 有机电解液组成,受热时非常容易发生剧烈的化学 反应而热失控,因而安全性较低<sup>[3]</sup>,亟待寻求更廉 价、更安全的储能技术来满足市场对大规模储能的 需求<sup>[4]</sup>。钠离子电池以资源丰富、成本低廉和安全 性高等优势,有望用于大规模储能<sup>[5,6]</sup>。但钠离子的 尺寸明显大于锂离子,探索合适的电极材料是钠离 子电池商业化的关键前提<sup>[7]</sup>。目前钠电负极材料根 据反应类型可以分为四类:有机类、合金类、转化类 和嵌入类。其中,硬炭材料储钠容量高、嵌钠电位 低,应用前景广泛<sup>[8,9]</sup>。

近些年来,有文献报道用煤热解炭化制备钠离 子电池硬炭负极。一方面,煤作为宝贵的含碳资 源,炭收率高、价格低廉、资源丰富,是优秀的硬炭 材料前体,有利于发挥钠离子电池的低成本优势<sup>110]</sup>。 另一方面,将煤由传统的燃料煤、原料煤转变为材 料煤,丰富了煤炭利用方式,实现了煤炭清洁高效 利用。无烟煤<sup>□□</sup>经1200℃炭化后得到的炭材料在 0.03 A·g<sup>-1</sup>电流密度下表现出 222 mA·h·g<sup>-1</sup>的可逆 比容量和81%的首周库仑效率。通过酸洗脱灰处 理,无烟煤基炭材料的性能得到改善[12],脱灰后再炭 化所得材料在0.02A·g<sup>-1</sup>电流密度下可逆比容量达 到 252.0 mA·h·g<sup>-1</sup>, 比 直 接 炭 化 的 容 量 提 高 了 52.4%。Lu等炭化次烟煤<sup>[13]</sup>制备负极材料,当电流 密度为0.02 A·g<sup>-1</sup>时,可逆比容量达到291 mA·h· g<sup>-1</sup>。另外,煤中杂原子丰富,特别是C=O和O-H基 团会参与Na<sup>+</sup>的氧化还原反应和化学吸收,增强电 容型储钠行为[14]。

煤基硬炭的电化学性能决定于其物理结构,而

结构变化与炭化过程密切相关。黏结性烟煤的炭 化过程大致可以分为三个阶段:(1)室温至300℃是 干燥脱吸阶段;(2)300-550℃是胶质体的生成和固 化阶段;(3)550-1000℃是半焦转化为焦炭的阶段。 其中,胶质体的生成和固化阶段可用中间相概念来 描述,对最终炭结构影响显著。煤热解时,首先发 生胶质体芳香分子层片定向排列而形成微小的中 间相小球体,这些小球体会不断地长大、互相接触。 如果环境的流动性足够高,小球体在接触时会互相 融合,形成复球,使这个过程继续进行,各向异性得 以发展。如果流动性不够高,小球体在接触时就不 会融合而保持各自的原状,这样尽管小球体本身为 各向异性,但是从宏观的角度来说材料为各向同 性15,材料最终表现为低石墨化程度,整体杂乱无序 的分子排列不利于钠离子在其中的传输和存储。 中间相的发展过程十分复杂,除了与原料本身性质 有关外,还受工艺条件的影响,如温度、升温速率和 恒温停留时间等。

基于此,本文选取新疆烟煤为原材料,主要调 节低温热解温度区间、载气流速、升温速率,研究其 对煤基硬炭结构及储钠性能的影响。研究发现,经 过较低的低温热解温度区间处理,材料石墨化度和 比表面积均降低,有利于缺陷吸附储钠以及首周库 仑效率的提高。适当降低气速可以降低材料石墨 化度和比表面积,提高首次充放电时斜坡区容量占 比。随着升温速率的降低,石墨化度升高,有利于 层间脱嵌钠,比表面积变化趋势并不明显,低速升 温得到的材料表现出更高的首周可逆容量和更好 的倍率性能。

## 1 实验材料和方法

#### 1.1 材料制备

本文选取新疆烟煤为原材料,破碎后用100目 筛子筛分,再分别用4 mol·L<sup>-1</sup>的盐酸和10%(质量) 的氢氟酸酸洗处理筛分后煤样,搅拌12h,用去离子水抽滤至中性后置于50℃烘箱干燥12h。然后依次进行低温热解和高温炭化。重点考察低温热解对硬炭结构的影响,固定高温炭化的条件为终温1400℃停留2h,环境为氩气气氛。制得的材料命名为XJM-A-B-C,XJM代表新疆煤前体,A代表炭化程序(A为1时表示低温热解时温度区间为400-600℃,为2时表示低温热解时温度区间为350-550℃),B代表低温热解时的升温速率(单位为℃・min<sup>-1</sup>),C代表载气流速(单位为cc·min<sup>-1</sup>)。

#### 1.2 材料表征与分析

通过STA 449 F3热重分析仪(NETZSCH)在氩气 气氛下以10℃·min<sup>-1</sup>的升温速率从室温升至1000℃ 以表征煤的热解反应信息。用氮气吸附仪 (Microstaritics TriStar 3000)表征样品的比表面积,用 X射线粉末衍射仪(XRD, D/max 2400, Cu Kα)和拉曼 光谱仪 (Thermo Fisher DXR Microscope Raman microscope)表征材料的晶体结构和石墨化度,采用 红外光谱仪(Nicolet 6700)表征不同变质程度煤的有 机官能团结构信息。采用X射线荧光光谱分析仪 (XRF, S8 TIGE, Bruker)分析煤样的矿物组成,样品 的元素组成借助元素分析仪(Vario EL)表征。

#### 1.2 电池组装与电化学性能测试

按质量比8:1:1将活性物质、碳纳米管(CNTs)和 海藻酸钠(SA)调制成浆液充分搅拌,混合均匀后涂 在铜箔上。在真空干燥箱中100℃干燥12h后,切 成直径12mm的电极片(活性物质的负载量约为0.9 mg·cm<sup>-2</sup>)。以钠片为对电极,玻璃纤维膜(Whatman, GF/F)为隔膜,1mol·L<sup>-1</sup>NaPF<sub>6</sub>的碳酸乙烯酯+碳酸二 乙酯(体积比为1:1)溶液为电解液,在手套箱中组装 成CR2032型扣式电池。电池的恒电流充放电测试 在蓝电测试系统(CT2001A,武汉蓝电)上进行,电压 范围为0.01-3.00 V。在上海辰华公司CHI 660C电 化学工作站上进行循环伏安测试和交流阻抗图谱 测试,CV时电位窗口为0.01-3.00 V,扫速为0.1-1.0 mV·s<sup>-1</sup>。

## 2 结果与讨论

酸洗脱灰前后煤样的工业分析结果和X射线荧 光光谱分析结果见表1,原煤中灰分以金属氧化物 (如CaO、Fe<sub>2</sub>O<sub>3</sub>)和SiO<sub>2</sub>为主,经酸洗处理后,煤中灰 分含量降幅达到89%。本实验通过改变低温热解 时温度区间、载气流速和升温速率制备六组样品, 对样品进行结构表征和数据处理分析,结果如表2 所示。

0.033

0.000

0.000

0.000

0.000

0.000

	Table 1	Industria	al analysis a	and X-ray	fluorescen	ce spectros	copy resul	ts of raw c	oal and dea	ashed coal	
用书	工业分析/(%(质量))										
床作	M. <sup>®</sup>	A. <sup>2</sup>	V <sup>3</sup>	SiO.	Al.O.	Fe.O.	CaO	MgO	Cr.O.	Na.O	CuO

1.210

0.166

2.690

0.050

0.360

0.000

0.300

0.130

表1 原煤和脱灰后煤的工业分析和X射线荧光光谱分析结果

シ ① 产生工作サレバ	◎ エピサセハ	@ 工程工去共愿心八

30.72

28.01

0.320

0.093

3.78

0.41

表 2 炭化后样品的结构信息 Table 2 Structure information of the samples after carbonization

Sample	$S_{_{BET}}/\!(m^2\!\boldsymbol{\cdot} g^{-1})$	d <sub>002</sub> /(nm)	L <sub>c</sub> /(nm)	L <sub>a</sub> /(nm)	$A_{g}/A_{D}$	C/(wt%)	N/(wt%)	H/(wt%)	O/(wt%)
XJM-1-3-60	44.35	0.371	1.17	3.68	0.37	96.27	0.36	0.30	3.07
XJM-2-3-60	14.50	0.368	1.15	3.51	0.28	97.51	0.24	0.20	2.05
XJM-2-3-130	29.93	0.368	1.18	3.51	0.28	96.27	0.25	0.28	3.20
XJM-2-3-20	3.17	0.373	1.14	3.37	0.27	97.99	0.31	0.19	1.51
XJM-2-1-60	10.55	0.370	1.16	3.51	0.33	97.25	0.25	0.20	2.30
XJM-2-5-60	9.41	0.369	1.15	3.30	0.25	96.81	0.27	0.16	2.76

注:氧含量为差减法所得。

原煤

脱灰煤

2.32

3.20

#### 2.1 温度区间对煤基硬炭结构和性能的影响

初步脱水后对新疆烟煤进行热重测试,结果见 图1。由DTG曲线可得,新疆烟煤在450℃附近出现 最大失重峰,对应小分子气体化合物的挥发<sup>161</sup>,质量 损失主要发生在400-600°C。黏结性烟煤的热解一 般需要经历干燥脱吸阶段、胶质体的生成及固化阶





段和成焦阶段三个阶段。胶质体的生成和固化一般发生在300-550℃区间内,此阶段内存在的胶质体和中间相的发展情况对热解后所得炭材料的结构具有重要影响,结合热重分析结果,本实验确定两个低温热解的温度区间,分别为400-600℃和350-550℃。

用TEM分别对低温热解后的材料和高温炭化 后的材料进行表征,如图2所示。与低温热解后的 样品相比,高温炭化后的样品均可观察到明显的明 暗相间的石墨条纹,说明经过高温炭化处理,样品 发生了明显的石墨化,最终表现出短程有序、长程 无序的无定形炭结构。比较图2(c)和图2(d)可得, XJM-1-3-60样品的石墨微晶数量更多,排列更加 有序,推测其石墨化度也较高。

图 3(a)表示对两种材料进行氮气等温物理吸附的结果。由图可知,两种样品的吸附等温曲线属于 典型的Ⅱ型等温曲线,并伴随有回滞环,材料中含有 少量的微孔和介孔结构。由BET方程可算出XJM-1-3-60、XJM-2-3-60的比表面积分别为44.35 m<sup>2</sup>· g<sup>-1</sup>、14.50 m<sup>2</sup>·g<sup>-1</sup>,XJM-2-3-60样品的比表明显较 小。胶质体生成大概发生在300-450℃,转化为半 焦发生在450-550℃,将温度区间由400-600℃提前 至350-550℃为胶质体的生成争取更多的时间。 XJM-2-3-60在胶质体发展阶段内进行的分解、解 聚反应更加充分,胶质体中饱和液相占比增多,流 动性增加,有利于煤黏结;同时胶质体黏结煤粒的时间也增长,进而导致比表面积较小。

对 XJM-1-3-60 和 XJM-2-3-60 进行 X 射线衍 射分析,结果如图3(b)所示。可以看到两种样品的 XRD图均在衍射角为24°和43°左右时表现出两个 明显的峰,分别对应于炭材料的(002)和(100)衍射晶 面,衍射角为80°时有一个宽峰,对应(110)衍射晶 面,制得的两种材料均呈现为短程有序,长程无序 的结构。通过布拉格方程和谢乐公式可以算出具 体的晶体结构参数,如表2所示。XJM-1-3-60的 (002)峰峰值对应衍射角略小于 XJM-2-3-60 的峰值 对应衍射角,石墨层间距dmn和a轴方向平均微晶尺 寸La则略大于XJM-2-3-60。为了更加准确的对晶 体石墨化度进行表述,采用显微共焦拉曼光谱仪对 两种样品进行拉曼测试,结果见表2和图3(c)。两种 样品的拉曼光谱均在1350 cm<sup>-1</sup>和1580 cm<sup>-1</sup>附近出 现特征峰,分别对应炭材料的D和G峰。D峰信号 代表石墨的A<sub>1</sub>模式振动,属于无序炭结构;G峰信 号代表 sp<sup>2</sup>杂化的C原子的E<sub>2</sub>模式伸缩振动,属于 有序炭结构<sup>[17]</sup>。G峰的峰面积与D峰峰面积的比值 可以定量表征材料的石墨化度,比值越大,说明缺 陷越少,石墨化程度越高[18]。经过炭化程序的改变, 材料A<sub>c</sub>/A<sub>n</sub>由0.37降低至0.28,石墨化度降低。降低 热解温度区间促进了分解和解聚反应地充分发生, 有利于热解一次气体(主要是指在低温区生成的甲



图 2 不同样品的 TEM 图: XJM-1-3-60 的(a) 低温热解样品,(c) 高温炭化样品; XJM-2-3-60 的(b) 低温热解样品,(d) 高温炭化 样品

Fig.2 TEM images of different samples: XJM-1-3-60(a) Sample after low temperature pyrolysis, (c) Sample after high temperature carbonization; XJM-2-3-60(b) Sample after low temperature pyrolysis, (d) Sample after high temperature carbonization

烷、氢气以及小分子不饱和烃等气体和部分焦油蒸 气)的生成和析出,而这一过程不利于碳层的有序排 列,从而形成一定的缺陷,降低石墨化度。

两种样品的红外光谱如图 3(d)所示。对红外光 谱进行定性分析,可得两种样品均在 3300-3600 cm<sup>-1</sup>区间内出现一个吸收峰,对应胺基或者酚羟基 在分子之间或者分子内部发生缔合而形成氢键<sup>[19]</sup>。 在 2900 cm<sup>-1</sup>附近出现的吸收峰主要由饱和碳上的 C-H伸缩振动引起,1500-1600 cm<sup>-1</sup>区间内的峰则 主要由芳环中骨架的伸缩振动引起<sup>[20]</sup>,1670 cm<sup>-1</sup>和 1080 cm<sup>-1</sup>附近出现的峰分别对应于 C=O和 C-O的 伸缩振动。进一步对所得炭材料进行元素分析,由 表 2 中结果可知,在胶质体发展阶段反应较长时间 有利于杂原子以气体形式挥发走,从而降低杂原子 含量,这也符合之前的分析。

以制备的材料为负极,钠为对电极组装好半电

池进行恒流充放电测试,结果如图3(e,f)所示。两种 样品的充放电曲线均可以分为0.01-0.1 V的平台区 和0.1-3 V的斜坡区,目前主要认为平台区对应钠 离子在炭层中的插层,斜坡区对应钠离子在炭层表 面或缺陷位置的存储<sup>[21]</sup>。在0.02 A·g<sup>-1</sup>的电流密度 下,XJM-1-3-60的首周可逆容量达到298.0 mA·h· g<sup>-1</sup>,首周库仑效率为80.4%, XJM-2-3-60的首周可 逆容量达到 304.0 mA·h·g<sup>-1</sup>, 首周库仑效率为 82.2%。平台区提供可逆容量分别为143.7 mA·h· g<sup>-1</sup>和144.5 mA·h·g<sup>-1</sup>,分别占总可逆容量的48.22% 和47.53%。XJM-1-3-60平台区容量占比较高,主 要是因为材料石墨化度较高,石墨微晶尺寸较大, 有利于层间储钠, 而 XJM-2-3-60 总容量略高, 认为 其存在更多的缺陷位点,促进斜坡区钠离子的可逆 存储。两者首周库仑效率均大于80%,XJM-2-3-60 首周库仑效率略高。在首次充放电过程中,负极表



图 3 XJM-1-3-60和XJM-2-3-60样品:(a) 氮吸附等温曲线图;(b) XRD图;(c) 拉曼光谱图;(d) 红外光谱图;(e) 首周充放电曲 线图;(f) 倍率性能图

Fig.3 XJM-1-3-60 and XJM-2-3-60: (a) Nitrogen sorption isotherms; (b) XRD patterns; (c) Raman spectra; (d) FT-IR spectra; (e) The first galvanostatic charge/discharge profiles; (f) Rate performance

面会形成一层 SEI 膜<sup>121</sup>,影响钠离子的可逆脱嵌,限 制首周库仑效率。XJM-1-3-60较大的比表面积意 味着较多的不可逆脱嵌的钠离子,即相对较低的首 周库仑效率。由倍率性能图可得,XJM-2-3-60倍 率性能较优,在 0.02 A·g<sup>-1</sup>、0.05 A·g<sup>-1</sup>、0.10 A·g<sup>-1</sup>、 0.20 A·g<sup>-1</sup>、0.50 A·g<sup>-1</sup>、1.00 A·g<sup>-1</sup>和 2.00 A·g<sup>-1</sup>的电流 密度下,可逆比容量分别为 304.0 mA·h·g<sup>-1</sup>、275.7 mA·h·g<sup>-1</sup>、244.8 mA·h·g<sup>-1</sup>、200.7 mA·h·g<sup>-1</sup>、103.9 mA·h·g<sup>-1</sup>、62.0 mA·h·g<sup>-1</sup>和 37.2 mA·h·g<sup>-1</sup>,其丰富的 缺陷位点有利于在大电流密度下快速充放电<sup>[23]</sup>,从 而表现出较高的比容量。

## 2.2 低温热解时载气流速对煤基硬炭结构和性能 的影响

对 XJM-2-3-130 和 XJM-2-3-20 样品的比表 面积进行测试,结果如图 4(a)所示。与图 3(a)中的 XJM-2-3-60 相似,所有样品的吸附脱附等温曲线 都表现为带有回滞环的 II 型曲线,孔隙率较低。通 过 BET 方程可得 XJM-2-3-130, XJM-2-3-60 和 XJM-2-3-20样品的比表面积分别为 29.93 m<sup>2</sup>·g<sup>-1</sup>, 14.50 m<sup>2</sup>·g<sup>-1</sup>和 3.17 m<sup>2</sup>·g<sup>-1</sup>。胶质体的生成和固化是 黏结性烟煤煤热解过程的一个重要部分,在此阶段 内,煤首先发生剧烈的分解反应,生成大量的甲烷、 氢气以及小分子不饱和烃等气体和部分焦油蒸气。 一般情况下,上述一次气体在载气的吹扫作用下会 被不断带走,作为尾气被排放出去。但当载气流速 较低时,这些小分子气体或蒸气可能不会充分挥发 而沉积在炭材料中,堵塞孔道降低炭材料的比表面 积,导致比表面积与气速呈正相关。

XJM-2-3-130和XJM-2-3-20样品的XRD图 谱如图4(b)所示,所有样品都在24°,43°和80°左右 出现三个峰信号,分别对应石墨的(002),(100)和 (110)衍射晶面。由布拉格方程和谢乐公式计算微 晶参数,结果见表2。随着吹扫气速的降低,三组样 品碳层间距逐渐增大,L<sub>a</sub>和L<sub>a</sub>值逐渐减小。这主要 是因为挥发分的挥发和沉积不利于碳层排列以及 碳网生长过程的进行,而气速较低时挥发分的沉积 行为被加强,从而导致较大的碳层间距和较小的微 晶尺寸。进一步进行拉曼测试,整理分析后结果见 图4(c)和表2。当气速从130 cc·min<sup>-1</sup>降至60 cc· min<sup>-1</sup>,再降到20 cc·min<sup>-1</sup>时,A<sub>c</sub>/A<sub>p</sub>的值略有减小,说 明越来越多的挥发分沉积在材料中构成缺陷,导致 石墨化程度逐渐降低。

两种样品的红外光谱如图 4(d)所示。可以看出,XJM-2-3-130 和 XJM-2-3-20 均分别在 3400 cm<sup>-1</sup>、3000 cm<sup>-1</sup>、1600-1700 cm<sup>-1</sup>、1400 cm<sup>-1</sup>和 1050 cm<sup>-1</sup>附近出现强度不等的吸收峰,分别代表胺基或

酚羟基发生缔合作用构成的氢键、饱和碳原子上的 C-H键、C=O键、芳环骨架上的C=C键和C-O键的 伸缩振动<sup>[19,20]</sup>,与图3(d)中的XJM-2-3-60的峰信息 相对应。元素分析结果见表2,低载气流速不利于 由分解反应产生的碳氢和碳氧化合物的挥发,从而 使 XJM-2-3-130、XJM-2-3-60 和 XJM-2-3-20 的 C 含量逐渐增大。



图4 XJM-2-3-130和XJM-2-3-20样品:(a) 氮吸附等温曲线图;(b) XRD图;(c) 拉曼光谱图;(d) 红外光谱图;(e) 首周充放电曲 线图;(f) 倍率性能图

Fig.4 XJM-2-3-130 and XJM-2-3-20: (a) Nitrogen sorption isotherms; (b) XRD patterns; (c) Raman spectra; (d) FT-IR spectra; (e) The first galvanostatic charge/discharge profiles; (f) Rate performance

对两种材料进行电化学性能测试,得到首周充 放电曲线如图4(e)。结合图3(e),在0.02 A·g<sup>-1</sup>的电 流密度下进行首次的充放电,XJM-2-3-130,XJM-2-3-60和XJM-2-3-20首周可逆容量分别为274.0 mA·h·g<sup>-1</sup>, 304.0 mA·h·g<sup>-1</sup>和 255.6 mA·h·g<sup>-1</sup>, 首周库 仑效率分别为79.5%,82.2%和83.2%。斜坡区容量 分别为136.5 mA·h·g<sup>-1</sup>, 159.5 mA·h·g<sup>-1</sup>和139.4 mA· h·g<sup>-1</sup>,分别占比49.82%,52.47%和54.53%。随着气 速降低,拉曼峰面积比A<sub>c</sub>/A<sub>n</sub>减小,材料石墨化程度 逐渐降低,缺陷活性位点变多,斜坡区容量占比增 加,对总容量的贡献增大,说明适量的缺陷可以提 高总可逆容量<sup>[24, 25]</sup>。但气速过低时,以XJM-2-3-20 为例,材料石墨化度较低,石墨微晶尺寸较小,平台 区容量占比减少,导致总可逆容量也降低。首周库 仑效率与材料比表面积呈负相关,再次印证较大的 比表面积将增大首次充放电过程中用于形成SEI膜 的Na<sup>+</sup>的用量,而降低比表面积有利于减少不可逆 容量损失,提高首周库仑效率。由图4(f)可得,XJM- 2-3-60倍率性能最佳,这是因为其石墨化度适中, 层间储钠与缺陷吸附储钠充分发挥综合作用。电 流密度较大时,XJM-2-3-20可逆比容量大于XJM-2-3-130,原因是XJM-2-3-20中较多的缺陷有利于 快速充放电<sup>[23]</sup>。

## 2.3 低温热解时升温速率对煤基硬炭结构和性能 的影响

XJM-2-1-60和XJM-2-5-60的氮气吸附脱附 曲线如图5(a)所示,曲线均为II型等温曲线,伴随有 回滞环。由表2可得,通过BET方程算出XJM-2-1-60,XJM-2-3-60和XJM-2-5-60的比表面积分别为 10.55 m<sup>2</sup>·g<sup>-1</sup>,14.50 m<sup>2</sup>·g<sup>-1</sup>和9.41 m<sup>2</sup>·g<sup>-1</sup>。总的来看, 三组样品比表面积均处于一个比较低的水平,低的 比表面积可以降低电极材料与电解液的接触面积, 减少SEI膜的形成,有利于提高首周库仑效率<sup>[26]</sup>。

进一步对两组样品进行 X 射线衍射分析,结果 如图 5(b)所示。所有样品均在 24°和 43°左右表现出 较为尖锐的(002)峰和(100)峰,在 80°左右表现出一

个较为平缓的(110)峰。由布拉格方程和谢乐公式 算出的微晶参数见表2, XJM-2-1-60, XJM-2-3-60 和 XJM-2-5-60 的炭层间距 d<sub>002</sub>分别为 0.370 nm、 0.368 nm 和 0.369 nm, 最大差值仅为 0.002 nm, 可以 认为升温速率对炭层间距影响不是很大,但L,和L 逐渐减小。进一步通过拉曼光谱对材料结构进行 分析, 谱图如图 5(c) 所示。所有样品均在 1350 cm<sup>-1</sup> 和1580 cm<sup>-1</sup>附近出现特征峰,分别对应 D 峰和 G 峰,对两个峰进行数据处理和拟合,可算出两峰峰 面积的比值,见表2。由表可知,随着350-550℃区 间内升温速率的升高,A<sub>c</sub>/A<sub>p</sub>的值逐渐降低,即石墨 化度逐渐降低,与L和L逐渐减小相对应。低温热 解过程中,350-550℃区间内主要发生从中间相小球 体产生到胶质体固化成半焦这一历程,而中间相的 发展情况与炭化工艺条件相关。在该塑性阶段(指 从煤软化开始,到固化形成半焦的阶段,此阶段内 煤为塑性状态)内,升温速率对中间相有重要的影 响。一般地,煤在热解时会在该区间内发生氢的再 分配,一些产物得氢生成饱和液相,另一些则失氢 形成不饱和的自由基或小分子气体。胶质体中的

液相在提高流动性的同时,可以阻碍不饱和自由基 迅速反应生成大分子进而使胶质体逐渐固化。但 是液相在生成的同时也发生着分解,考虑到反应物 量多少的原因,生成速度先快后慢,分解速度则反 之,在某一点两组速度相等,此时胶质体液相数量 最多,此后分解速度大于生成速度,液相数量逐渐 减少,直至固化形成半焦。胶质体固化过程中,芳 香层逐渐发展,排列趋于有序化,芳构化程度增加, 石墨化度升高。炭化时,升温速率越快,煤分解速 度即胶质体中液相生成速度越快,短时间内可以形 成更多的饱和液相并析出更多的不饱和气相。如 此一来,液相生成速度与分解速度相等的临界点后 移,使软化所占时间与固化所占时间的比值增大。 反之,较慢的升温速率可以为煤的固化及中间相体 发展后期的变形过程争取更多的时间,在固化、变 形过程中发生的变化将更加充分,意味着芳香层排 列更加有序,芳香碳网生长更加充分,芳构化程度 和石墨化度都将更高,与所得的石墨微晶尺寸和Ac/ A。值的变化趋势相符合。



图 5 XJM-2-1-60和XJM-2-5-60样品:(a) 氮吸附等温曲线图;(b) XRD图;(c) 拉曼光谱图;(d) 红外光谱图;(e) 首周充放电曲 线图;(f) 倍率性能图

Fig.5 XJM-2-1-60 and XJM-2-5-60: (a) Nitrogen sorption isotherms; (b) XRD patterns; (c) Raman spectra; (d) FT-IR spectra; (e) The first galvanostatic charge/discharge profiles; (f) Rate performance

通过红外光谱仪对样品进行表征,结果如图5 (d)所示。与标准红外光谱官能团对照表进行比对, 发现所有样品均分别在3420 cm<sup>-1</sup>、2930 cm<sup>-1</sup>、1600-1700 cm<sup>-1</sup>、1520 cm<sup>-1</sup>和1050 cm<sup>-1</sup>附近出现强度不等

<b>岩</b> 带体	电流密度/	首周可逆比容量/	<b>古</b> 国 床 人 対 索 ((0), )	关本中共	
灰时件	$(\mathrm{mA} \boldsymbol{\cdot} \mathrm{g}^{-1})$	$(mA \cdot h \cdot g^{-1})$	自问手已效率((%)	参写义\\	
烟煤	20	314.3	82.8	本研究	
淀粉	30	305.0	90.5	[9]	
无烟煤	20	252.2	69.6	[12]	
次烟煤	20	291.0	79.5	[13]	
聚苯胺	20	319.0	71.0	[14]	
沥青和酚醛树脂	30	268.3	82.0	[17]	
沥青和酚醛树脂	30	284.0	88.0	[22]	
植酸和大豆蛋白	50	359.5	50.1	[24]	
沥青	30	280.1	75.0	[27]	
杏壳	25	400.0	79.0	[28]	
中间相沥青	30	331.0	45.0	[29]	
海带	25	334.0	64.0	[30]	
无烟煤	30	368.0	47.7	[31]	
无烟煤和氧化石墨	50	415.5	37.7	[32]	
烟煤	100	306.0	54.3	[35]	

表3 不同钠离子电池炭基负极的电化学性能比较<sup>[27-32]</sup>

的吸收峰,分别对应于胺基或酚羟基发生缔合作用 构成的氢键、饱和碳原子上的C-H键、C=O键、芳环 骨架上的C=C键和C-O键的伸缩振动。样品元素 分析的结果见表5.3。升温速率由1℃·min<sup>-1</sup>增加至 3℃·min<sup>-1</sup>时,杂原子转化为挥发分的速率增加,加 上逸出时间较为充分,造成杂原子含量降低。然 而,当升温速率继续增加至5℃·min<sup>-1</sup>时,虽然挥发 分生成速度更大,但是逸出时间较短,导致未被载 气带走的以挥发分形式存在的杂原子沉积下来。

将两种样品作为负极材料组装成半电池进行 恒流充放电测试,结果如图5(e.f)所示。电流密度为 0.02 A·g<sup>-1</sup>时, XJM-2-1-60, XJM-2-3-60和XJM-2-5-60的首周可逆脱嵌钠容量分别为314.3 mA·h·g<sup>-1</sup>, 304.0 mA·h·g<sup>-1</sup>和281.5 mA·h·g<sup>-1</sup>,首周库仑效率分 别为82.8%,82.2%和82.8%。可见,随着350-550℃ 内升温速率的提高,首周可逆容量逐渐降低。0.02 A·g<sup>-1</sup>下,电压平台区提供的可逆容量分别为156.4 mA·h·g<sup>-1</sup>, 144.5 mA·h·g<sup>-1</sup>和131.3 mA·h·g<sup>-1</sup>, 分别占 总可逆容量的49.76%,47.53%和46.64%。总可逆容 量、平台区可逆容量及占比变化趋势与石墨化度变 化趋势相符合,表明高的石墨化度促进了钠离子的 插层可逆存储。所有样品首周库仑效率都比较高, 均在80%以上且差别不大,与氮气等温吸附分析结 果一致。如表3所示[27-32],相较于之前的研究中报道 的炭基材料,综合考虑可逆比容量和首周库仑效 率,本工作制备的硬炭负极电化学性能处于较佳水 平。与那些未经特殊处理,仅是将原煤粉碎后除 灰、炭化121或直接炭化113的材料对比,本文中的材料 首周可逆容量和首效都较优。尤其是首周库仑效 率要明显高于其他经过改性的煤基炭材料,掺氧的 富羧基无烟煤基炭首效仅为47.7%[31],三维煤基石 墨微晶/石墨烯复合材料(3D-CGC/G)首效为 37.1%<sup>[32]</sup>,以经过溶剂萃取后的烟煤为原料合成的负 极材料首效仅有54.3%[35],虽然它们的容量比本文 中的材料要高,但首效过低,缺陷比较明显。与以 其他前体比如沥青、生物质等制备的硬炭或软炭材 料19,14,17,22,24,27-301相比,本研究制备的硬炭负极优势体现 在首周可逆容量和首效都较高且比较均衡,并非只 追求高的比容量而放弃首效。对升温速率不同的 三组样品进行倍率性能测试,发现XJM-2-1-60在  $0.02 \text{ A} \cdot \text{g}^{-1} \ 0.05 \text{ A} \cdot \text{g}^{-1} \ 0.10 \text{ A} \cdot \text{g}^{-1} \ 0.20 \text{ A} \cdot \text{g}^{-1} \ 0.50 \text{ A} \cdot \text{g}^{$ g<sup>-1</sup>、1.00 A · g<sup>-1</sup>和 2.00 A · g<sup>-1</sup>的电流密度下,可逆比容 量分别为 314.3 mA·h·g<sup>-1</sup>、288.7 mA·h·g<sup>-1</sup>、268.4  $mA \cdot h \cdot g^{-1} \gtrsim 237.2 mA \cdot h \cdot g^{-1} \gtrsim 149.1 mA \cdot h \cdot g^{-1} \gtrsim 79.4$ mA·h·g<sup>-1</sup>和52.2 mA·h·g<sup>-1</sup>, 倍率性能较优, 得益于其 石墨化程度较高,导电性较好。选择首周可逆容量 较高、倍率性能较优的 XJM-2-1-60 和 XJM-2-3-60 进行长循环性能测试,结果如图6(a)所示。两者在 1.00 A·g<sup>-1</sup>的电流密度下循环 500 次后容量分别达 到 41.4 mA·h·g<sup>-1</sup> 和 45.8 mA·h·g<sup>-1</sup>,保持率分别为 76.4%和90.1%,库仑效率均接近100%。XJM-2-1-60石墨化度较高,更依赖于层间储钠,而由于其比表较低,孔结构较少,无法缓解炭材料在循环过程中的体积膨胀,易导致石墨片层剥离,材料粉化,循环性能变差。相比之下,XJM-2-3-60缺陷位点较丰富,有利于吸附储钠,相较于插层储钠,减少了对结构的破坏,有利于保持结构的稳定性。

在 0.1 mV·s<sup>-1</sup>的扫速下对 XJM-2-1-60 进行循 环伏安测试,结果如图 6(b)所示。首次循环曲线中, 0 V 和 0.1 V 附近的一对还原氧化峰分别代表钠离 子在层间的嵌入和脱出,0.5 V 附近的还原峰代表负 极材料表面 SEI 膜的形成。此后的两次循环中,0.5 V 附近的还原峰消失,再次说明 SEI 膜的形成主要 发生在首次充放电的过程中<sup>133</sup>。然后对 XJM-2-1-60 材料 CV 前后的半电池进行电化学阻抗图谱测 试,结果如图 6(c)所示。谱图在中频区变现为半圆 形,此后变为一条直线<sup>134</sup>,分别代表电荷转移电阻和 钠离子在电极材料中的扩散电阻<sup>135]</sup>。CV 后的中频 区半圆明显变宽,说明经过连续的充放电过程后, 电极材料表面形成 SEI 膜,电荷传递阻力增大。

由根据上述分析可知,比表面积和石墨化度作 为两个主要结构参数对硬炭负极储钠性能有着重 要影响。比表面积的影响主要体现在它对首周库 仑效率的限制,比表面积过大时,会引起首次充放 电过程中电解液大量分解形成 SEI 膜,进而导致不 可逆容量损失增大,首周库仑效率降低。其次,比 表面积还能在一定程度上反映材料的孔隙特征,比 表面积小的材料一般开孔结构比较少,钠离子扩散 速率较低。石墨化度常用来表征材料的结构有序 性程度,石墨化度较高,意味着结构比较有序,缺陷 位点较少,导电性比较好。石墨化度、炭层间距与 石墨微晶尺寸等因素共同影响着层间储钠行为,本 文中制备的煤基硬炭负极材料石墨化度越高、石墨 微晶尺寸越大越有利于层间储钠行为。目前的储 钠机理认为低电位区对应于 Na<sup>+</sup>嵌入石墨微晶层 间<sup>[21]</sup>,所以石墨化度较高的材料在低电位下的可利 用容量较高,有利于增加全电池的电压窗口。但这 并不代表石墨化度越高,储钠性能就更优秀。层间 储钠在大电流密度下的响应速度要慢于缺陷吸附 储钠,而且长循环时石墨微晶的结构容易因频繁地 脱嵌钠行为而被破坏,因此石墨化度过高会导致倍 率性能和循环性能变差。所以一般情况下都要根 据实际需要采取措施调控石墨化度到合适的范围,

如改变炭化过程升温速率或炭化温度等。

为进一步探究钠离子在电极材料中存储时的 扩散行为和电容行为,在0.1-1 mV·s<sup>-1</sup>不同扫速下 对XJM-2-1-60进行循环伏安测试,并基于等式 i= av<sup>b</sup>对扫描速度和电流峰值进行线性拟合,式中的 a 和b值均可调<sup>[36]</sup>,结果如图6(d-f)所示。b值可以在 一定程度上反映钠离子的存储机制,当b接近0.5 时,扩散行为占据主导地位;当b接近于1时,电容 行为占主导地位<sup>[37]</sup>;b在两者之间时为混合的动力学 过程<sup>[38]</sup>。对等式 i=av<sup>b</sup>的两侧取对数,以ln(v)为自变 量,ln(i)为因变量进行拟合可得一条斜率为b的直 线,代入数据算出氧化峰和还原峰的b值分别为 0.216和0.333,说明在制得的电极材料中,钠离子的 存储为扩散控制过程。

## 3 结论

本论文围绕低温热解过程中工艺条件对煤基 硬炭结构及电化学储钠性能的影响进行探究。降 低低温热解时的温度区间,有利于胶质体生成和固 化前期阶段分解、解聚反应的充分发生,生成的热 解一次气体在逸出过程中会阻碍碳层的有序定向 排列,从而使材料石墨化程度降低。低载气流速不 易充分吹走生成的挥发分,留存的挥发分沉积在材 料中构成缺陷并堵塞孔道,通过选择适中的载气流 速可以调控材料的石墨化度,使层间储钠行为与缺 陷储钠行为达到最佳的平衡。低速升温为中间相 体的变形、有序排列和胶质体的固化争取更多有利 的时间,进而提高材料的芳构化程度和石墨化度, 增强层间储钠行为。在温度区间为350-550℃,载 气流速为60 cc·min<sup>-1</sup>,升温速率为1℃·min<sup>-1</sup>条件下 炭化得到的负极材料可逆比容量和首周库仑效率 最佳,在0.02 A·g<sup>-1</sup>的电流密度下分别达到314.3 mA·h·g<sup>-1</sup>和82.8%。本文从炭化条件对黏结性烟煤 胶质体发展历程的影响出发,探究了几个重要的工 艺条件对煤基硬炭结构和性能的影响规律,对设计 高性能钠离子电池硬炭负极材料具有一定的参考 意义。



图 6 (a) XJM-2-1-60 和 XJM-2-3-60 样品在 1 A·g-1 电流密度下的循环性能图; XJM-2-1-60 样品: (b) 在 0.1 mV·s-1 扫速下的循环伏安曲线图; (c) 交流阻抗图; (d) 在 0.1-1 mV·s-1 不同扫速下的循环伏安曲线图; (e) 扫速与氧化峰峰值的线性关系; (f) 扫速与还原峰峰值的线性关系

Fig.6 (a) Cycle performance of XJM-2-1-60 and XJM-2-3-60 samples at a current density of 1 A·g-1; XJM-2-1-60: (b) CV curves at a scan rate of 1 mV·s-1; (c) Electrochemical impedance spectroscopy; (d) CV curves at scan rates of 0.1-1 mV·s-1; (e) Linear relationship between log i (logarithm current) and log v (logarithm scan rate) of oxidation peaks; (f) Linear relationship between log i (logarithm current) and log v (logarithm scan rate) of reduction peaks

### 参考文献

- Chen H, Xu B B, Ping Q S, et al. Co<sub>2</sub>B<sub>2</sub>O<sub>5</sub> as an anode material with high capacity for sodium ion batteries[J]. Rare Metals, 2020, 39(9): 1045-1052.
- [2] Zhao S Q, Guo Z Q, Yang J, et al. Nanoengineering of advanced carbon materials for sodium-ion batteries[J]. Small, 2021, 17(48): 2007431.
- [3] Lian P J, Zhao B S, Zhang L Q, et al. Inorganic sulfide solid electrolytes for all-solid-state lithium secondary batteries[J]. Journal of Materials Chemistry A, 2019, 7(36): 20540–20557.
- [4] 孙宁. 钠离子电池硬炭负极材料和电极的研究[D]. 北京: 北京 化工大学, 2019.
   Sun N. Hard carbon anode materials and electrodes for sodium ion batteries[D]. Beijing: Beijing University of Chemical Technology, 2019.
- [5] Yabuuchi N, Kubota K, Dahbi M, et al. Research development on sodium-ion batteries[J]. Chemical Reviews, 2014, 114(23): 11636-11682.
- [6] Xia J L, Lu A H, Yu X F, et al. Rational design of a trifunctional binder for hard carbon anodes showing high initial coulombic efficiency and superior rate capability for sodium-ion batteries[J]. Advanced Functional Materials, 2021, 31(40): 2104137.
- Pu X J, Wang H M, Zhao D, et al. Recent progress in rechargeable sodium-ion batteries: toward high-power applications[J]. Small (Weinheim an Der Bergstrasse, Germany), 2019, 15(32): e1805427.

[8] 李云明. 钠离子储能电池碳基负极材料研究[D]. 北京: 中国科 学院大学(中国科学院物理研究所), 2017.

Li Y M. Studies on carbon-based anode materials for sodium-ion stationary batteries[D]. Beijing: Institute of Physics, Chinese Academy of Sciences, 2017.

- [9] Yang B, Wang J, Zhu Y Y, et al. Engineering hard carbon with high initial coulomb efficiency for practical sodium-ion batteries [J]. Journal of Power Sources, 2021, 492: 229656.
- [10] Abou-Rjeily J, Laziz N A, Autret-Lambert C, et al. Towards valorizing natural coals in sodium-ion batteries: impact of coal rank on energy storage[J]. Scientific Reports, 2020, 10: 15871.
- [11] Li Y M, Hu Y S, Qi X G, et al. Advanced sodium-ion batteries using superior low cost pyrolyzed anthracite anode: towards practical applications[J]. Energy Storage Materials, 2016, 5: 191–197.
- [12] Wang B Y, Xia J L, Dong X L, et al. Highly purified carbon derived from deashed anthracite for sodium-ion storage with enhanced capacity and rate performance[J]. Energy & Fuels, 2020, 34(12): 16831-16837.
- [13] Lu H Y, Sun S F, Xiao L F, et al. High-capacity hard carbon pyrolyzed from subbituminous coal as anode for sodium-ion batteries[J]. ACS Applied Energy Materials, 2019, 2(1): 729–735.
- [14] Xia J L, Yan D, Guo L P, et al. Hard carbon nanosheets with uniform ultramicropores and accessible functional groups showing high realistic capacity and superior rate performance for sodiumion storage[J]. Advanced Materials (Deerfield Beach, Fla.), 2020, 32(21): e2000447.

[15] 张双全.煤化学[M].4版.徐州:中国矿业大学出版社,2015: 159-164.

Zhang S Q. Coal Chemistry[M]. Xuzhou, China: China University of Mining & Technology Press, 2015: 159–164.

- [16] 王博阳,夏吉利,董晓玲,等.不同变质程度煤衍生硬炭的储钠 行为研究[J]. 化工学报, 2021, 72(11): 5738-5750.
  Wang B Y, Xia J L, Dong X L, et al. Study on sodium storage behavior of hard carbons derived from coal with different grades of metamorphism[J]. CIESC Journal, 2021, 72(11): 5738-5750.
- [17] Sun Y, Lu P, Liang X, et al. High-yield microstructure-controlled amorphous carbon anode materials through a pre-oxidation strategy for sodium ion batteries[J]. Journal of Alloys and Compounds, 2019, 786: 468–474.
- [18] Sadezky A, Muckenhuber H, Grothe H, et al. Raman microspectroscopy of soot and related carbonaceous materials: Spectral analysis and structural information[J]. Carbon, 2005, 43 (8): 1731-1742.
- [19] Xiong Y K, Jin L J, Li Y, et al. Hydrogen peroxide oxidation degradation of a low-rank Naomaohu coal[J]. Fuel Processing Technology, 2020, 207: 106484.
- [20] Liu X F, Song D Z, He X Q, et al. Insight into the macromolecular structural differences between hard coal and deformed soft coal[J]. Fuel, 2019, 245: 188–197.
- [21] Cao Y L, Xiao L F, Sushko M L, et al. Sodium ion insertion in hollow carbon nanowires for battery applications[J]. Nano Letters, 2012, 12(7): 3783–3787.
- [22] Li Y M, Mu L Q, Hu Y S, et al. Pitch-derived amorphous carbon as high performance anode for sodium-ion batteries[J]. Energy Storage Materials, 2016, 2: 139–145.
- [23] Qi Y R, Lu Y X, Ding F X, et al. Slope-dominated carbon anode with high specific capacity and superior rate capability for high safety Na-ion batteries[J]. Angewandte Chemie (International Ed. in English), 2019, 58(13): 4361–4365.
- [24] Chen C, Huang Y, Lu M W, et al. Tuning morphology, defects and functional group types in hard carbon *via* phosphorus doped for rapid sodium storage[J]. Carbon, 2021, 183: 415–427.
- [25] Xie F, Xu Z, Guo Z Y, et al. Hard carbons for sodium-ion batteries and beyond[J]. Progress in Energy, 2020, 2(4): 042002.
- [26] Zhao L F, Hu Z, Lai W H, et al. Hard carbon anodes: fundamental understanding and commercial perspectives for Na-ion batteries beyond Li-ion and K-ion counterparts[J]. Advanced Energy Materials, 2021, 11(1): 2002704.
- [27] Lu P, Sun Y, Xiang H F, et al. 3D amorphous carbon with

controlled porous and disordered structures as a high-rate anode material for sodium-ion batteries[J]. Advanced Energy Materials, 2018, 8(8): 1702434.

- [28] Zhu Y Y, Chen M M, Li Q, et al. A porous biomass-derived anode for high-performance sodium-ion batteries[J]. Carbon, 2018, 129: 695-701.
- [29] Cao B, Liu H, Xu B, et al. Mesoporous soft carbon as an anode material for sodium ion batteries with superior rate and cycling performance[J]. Journal of Materials Chemistry A, 2016, 4(17): 6472-6478.
- [30] Wang P Z, Zhu X S, Wang Q Q, et al. Kelp-derived hard carbons as advanced anode materials for sodium-ion batteries[J]. Journal of Materials Chemistry A, 2017, 5(12): 5761–5769.
- [31] Sun F, Wang H, Qu Z B, et al. Carboxyl-dominant oxygen rich carbon for improved sodium ion storage: synergistic enhancement of adsorption and intercalation mechanisms[J]. Advanced Energy Materials, 2021, 11(1): 2002981.
- [32] Kang M M, Zhao H Q, Ye J Q, et al. Adsorption dominant sodium storage in three-dimensional coal-based graphite microcrystal/ graphene composites[J]. Journal of Materials Chemistry A, 2019, 7 (13): 7565-7572.
- [33] Wang T, Wang Y B, Cheng G, et al. Catalytic graphitization of anthracite as an anode for lithium-ion batteries[J]. Energy & Fuels, 2020, 34(7): 8911-8918.
- [34] Chen C, Huang Y, Meng Z Y, et al. N/O/P-rich threedimensional carbon network for fast sodium storage[J]. Carbon, 2020, 170: 225-235.
- [35] Xiao N, Wei Y B, Li H Q, et al. Boosting the sodium storage performance of coal-based carbon materials through structure modification by solvent extraction[J]. Carbon, 2020, 162: 431-437.
- [36] Deng X L, Wei Z X, Cui C Y, et al. Oxygen-deficient anatase TiO<sub>2</sub>@C nanospindles with pseudocapacitive contribution for enhancing lithium storage[J]. Journal of Materials Chemistry A, 2018, 6(9): 4013-4022.
- [37] Kim H, Sadan M K, Kim C, et al. Simple and scalable synthesis of CuS as an ultrafast and long-cycling anode for sodium ion batteries[J]. Journal of Materials Chemistry A, 2019, 7(27): 16239-16248.
- [38] Gu H C, Yang L P, Zhang Y, et al. Highly reversible alloying/ dealloying behavior of SnSb nanoparticles incorporated into Nrich porous carbon nanowires for ultra-stable Na storage[J]. Energy Storage Materials, 2019, 21: 203–209.

• 12 •