文章编号: 1001 - 2060(2013) 01 - 0073 - 05

# 石灰石分解特性及微观结构迁移规律研究

陈鸿伟 陈江涛 危日光 索新良

(华北电力大学能源动力与机械工程学院,河北保定071003)

摘 要:采用自建的热重分析仪进行石灰石煅烧分解的热重 实验,得到了温度、煅烧气氛及粒径对石灰石分解过程的影 响规律,利用扫描电镜(scanning electron microscopy,SEM) 和比表面积及孔隙度分析仪重点考察了分解过程中煅烧产 物微观结构的迁移变化规律。研究表明:温度是影响石灰石 煅烧的关键因素 温度越高,反应越快;CO<sub>2</sub>分压和粒径的增 大对石灰石分解反应有一定的抑制作用;石灰石煅烧产物比 表面积和比孔容随煅烧时间的延续快速增加。超过完全分 解时间继续煅烧,煅烧产物产生烧结,比表面积和比孔容减 小;原始石灰石几乎为无孔形态,随着煅烧过程的进行,微 孔、中孔和大孔出现,呈双峰结构分布,煅烧开始至2.5 min 时段内中孔增长较多 2.5~6.5 min 时段内微孔和大孔快速 生成,烧结导致孔的数量减少。

关 键 词: 石灰石; 燃烧反应; 分解特性; 微观结构
 中图分类号: TK16
 文献标识码: A

# 引 言

石灰石分解的早期研究主要针对脱除化石燃料 燃烧过程中产生的 SOx<sup>[1~2]</sup>。近些年来,温室气体 CO<sub>2</sub> 的收集和回收成了目前大家关注的焦点。利用 天然钙基材料循环煅烧/碳酸化反应直接在煤燃烧 过程中分离 CO<sub>2</sub> 是目前最低廉和最有效的 CO<sub>2</sub> 捕 捉方式之一,受到了各国学者的普遍重视<sup>[3~5]</sup>。

石灰石煅烧反应是脱硫和脱碳的前提,间接决 定了后续脱硫和脱碳的效果。从宏观角度来讲,影 响石灰石煅烧反应的因素主要有温度、煅烧气氛以 及粒径等; 从微观方面来说, 煅烧产物 CaO 的微观 结构才是决定后续反应的关键因素。目前,关于石 灰石煅烧产物 CaO 的微观结构一些学者已经展开 研究。李英杰等人对不同循环次数的煅烧产物 CaO 的微观结构变化特性进行了研究<sup>[6]</sup>, 王宏等人对 O<sub>2</sub> /CO<sub>2</sub> 方式下钙基吸收剂在脱硫过程中微观结构 变化特性进行了研究<sup>[7]</sup>, 课题组王春波等人对钙基 吸收剂产物 CaO 孔径分布进行了模拟<sup>[8]</sup>。

总之,石灰石煅烧产物微观结构的研究较少,而 且主要集中于不同循环次数的 CaO 微观结构的研 究,关于石灰石煅烧过程中微观结构迁移变化特性 的研究鲜有报道。本研究在上述学者和课题组长期 对石灰石脱硫和脱碳观察的基础上,从宏观和微观 两方面对石灰石煅烧反应进行研究,明确了石灰石 煅烧过程中微观结构的迁移变化规律,为提高脱硫、 脱碳效果提供理论依据。

# 1 实验部分

# 1.1 实验样品

实验样品为保定天然石灰石 经破碎和筛分 取 粒度在 48 ~ 62 μm 区间的颗粒。试样分析前在 105℃下干燥至恒重,然后置于干燥器中冷却至室温 密封保存。样品中所含的化学成份采用 X 射线原 子荧光光谱仪(XRF,EAGLE Ⅲ型)进行测定,结果 如表1 所示。

表1 石灰石样品化学成份分析(%)

Tab. 1	Analysis	of the	he chemical	composition	of	limestone	samples(	%	)
--------	----------	--------	-------------	-------------	----	-----------	----------	---	---

CaO	MgO	$SiO_2$	$Al_2O_3$	$\mathrm{Fe}_2\mathrm{O}_3$	K20	TiO <sub>2</sub>	Cr <sub>2</sub> O <sub>3</sub>	SrO	MnO	$SO_3$	LOI*
49.70	3.45	2.31	0.74	0.56	0.22	0.05	0.05	0.03	0.02	0.02	42.85

\* LOI 为烧失量。

收稿日期: 2012 - 05 - 10; 修订日期: 2012 - 07 - 11

基金项目:国家自然科学基金资助项目(50876030);中央高校基本科研业务费专项基金资助项目(11MG46) 作者简介:陈鸿伟(1965-),男 重庆人,华北电力大学教授,博士.

#### 1.2 石灰石煅烧实验

采用自建的热重分析仪对样品的煅烧特性进行 分析,实验装置如图 1 所示。热重分析仪称重范围 ±200 g ,测温范围 0~1 000 °C ,灵敏度为 0.1 mg , 重复性实验误差 ±1% ,满足实验精度要求。试样的 热重数据由系统软件自动实时记录和保存 ,通过后 续的数据处理软件得到转化率 x - t 曲线。实验在 常压下进行 ,采用等温法 ,每次取用( 0.3 ±0.02) g 样品 ,煅烧气氛总流量 1 000 mL/min。实验过程如 下: 首先从热重分析仪底部通入 N<sub>2</sub> 排出石英管中的 空气 ,然后打开温控仪升温至设定温度 ,此时按照需 要调节 N<sub>2</sub> 和 CO<sub>2</sub> 质量流量计 ,使 CO<sub>2</sub> 与 N<sub>2</sub> 以设定 的配比混合后通入煅烧反应区 ,最后放样品于坩埚 内开始实验。



图 1 实验装置图 Fig. 1 Test rig drawing

#### 根据下式计算石灰石煅烧转化率:

 $x = \frac{m_0 - m_i}{m_0 - m_a}$ (1)

式中:  $m_0$ 一反应前样品的质量  $g; m_t$ 一反应进行 t 分 钟后样品的质量  $g; m_a$ 一样品完全煅烧后的质量  $g_{\circ}$ 1.3 石灰石微观结构分析实验

采用美国 Micromeritics 公司 Tristar II 3020 全自 动比表面积及孔隙度分析仪对不同煅烧时间的样品 在液氮饱和温度(77 K)下进行静态等温吸附测量, 根据吸附/脱附曲线采用 BET(Brunauer-Emmett-Teller)方法计算样品的比表面积,采用 BJH(Barret-Joyner-Halenda)法得到样品的比孔容和孔容分布。 为了更直观的比较不同煅烧时间样品表面结构的差 异,引入扫描电镜(SEM,JSM – 7500F)对样品形貌 进行直接放大照相分析。为了便于对不同时间段内 取样分析,每次取用 0.5 ± 0.02 g 样品进行煅烧实 验 其它煅烧条件不变。

# 2 实验结果与讨论

2.1 石灰石分解特性分析

2.1.1 煅烧温度对石灰石分解特性的影响

图 2 为石灰石在纯氮气氛围下随温度变化时的 煅烧转化率曲线。由图可知 随着煅烧温度的提高, 分解反应速率不断提高,完全分解时间相应减少。 750℃完全分解时间为 37 min 左右 850℃则缩短为 7.5 min,当温度进一步提高至 950℃时,完全分解时 间仅为 2.25 min。可见,温度是影响石灰石煅烧分 解的关键因素。这是因为石灰石煅烧反应为吸热反 应,反应温度越高,反应速率越快,反应结束时间相 应缩短。考虑到反应速率、完全分解时间及高温烧 结等因素,石灰石合理的煅烧温度为 900℃左右。



图 2 温度对石灰石煅烧转化率的影响 Fig. 2 Effect of temperature on the calcination conversion rate of limestone

### 2.1.2 煅烧气氛对石灰石分解特性的影响

图 3 为石灰石在 950℃ 煅烧温度下 CO<sub>2</sub> 分压比 变化时煅烧特性曲线,其中 N<sub>2</sub> 为平衡气体。由图可 知 随着 CO<sub>2</sub> 分压比的增加,煅烧反应速率逐渐减 少,完全分解时间增加,说明煅烧氛围中 CO<sub>2</sub> 分压 比越大,对煅烧反应抑制作用越强。另外,CO<sub>2</sub> 分压 比小于等于 60% 时,CO<sub>2</sub> 对煅烧反应的抑制作用较 小,这是因为煅烧温度较高,远大于此时 CO<sub>2</sub> 浓度 所对应的起始分解温度; 而当 CO<sub>2</sub> 分压比进一步增 大至 80% 时,石灰石的起始分解温度提高,分解能 力逐渐减弱,分解时间延长<sup>[9]</sup>。

2.1.3 粒径对石灰石分解特性的影响

图4为不同粒径的石灰石在纯氮气氛围下

• 75 •

850℃煅烧温度下煅烧转化率曲线。如图4所示,粒 径对石灰石分解也有一定的影响。反应的初期粒径 对煅烧反应速率的影响较小,中后期粒径对煅烧转 化率的影响开始出现,表现为随着颗粒半径的减小, 煅烧反应速率相应提高,所需的完全分解时间相应 缩短。究其原因:在反应的初期,主要由化学反应控 制,反应速率较快,粒径对分解快慢的影响较小;而 在中后期,粒径的增大使 CO<sub>2</sub> 扩散阻力增大,导致 粒径增大时分解速度减慢。



图 3 CO<sub>2</sub> 分压比变化对石灰石煅烧转化率的影响 Fig. 3 Effect of the change of CO<sub>2</sub> pressure component on the calcination conversion rate of limestone





# 2.2 石灰石微观结构迁移特性分析

# 2.2.1 比表面积及孔隙度分析

比表面积反映了气固反应接触面的大小,而比 孔容体现了气体分子扩散空间的大小。因此,比表 面积和比孔容是表征 CaO 捕捉 CO<sub>2</sub> 能力的重要参 数。选择纯氮气气氛下900℃煅烧工况进行煅烧取 样分析,微观结构分析结果如图5和图6所示。由 图5可知,石灰石在煅烧前比表面积和比孔容均较 小,接近零;随煅烧时间的增加,转化率相应增加,比 表面积和比孔容也随着增加,且增加的趋势相近。 煅烧1min,石灰石转化率为16.6%,而比表面积和 比孔容相对初始石灰石分别增长7.6倍和13.7倍; 煅烧6.5min时,石灰石完全分解且未产生烧结,比 表面积和比孔容相对原始石灰石分别增长30.5倍 和62.7倍。而当煅烧至10min时,CaO产生烧结,比 志面积和比孔容有所损失,分别减少为最大比表 面积和比孔容的83.6%和90.9%。可见,合理的安 排煅烧时间,既满足石灰石完全煅烧,又避免烧结的 产生,才能实现石灰石煅烧而得的CaO具有最大的 比表面积和比孔容。



# 图 5 石灰石不同煅烧时间产物的比表 面积和比孔容

Fig. 5 Specific surface areas and pore volumes of the calcined product of limestone at various times

孔容分布显示了不同大小空隙所占的孔容 ,孔

容分布的研究可以更好地显示石灰石煅烧过程中孔 结构的变化情况。据国际纯粹与应用化学联合会对 孔径尺寸的分类 ,孔径小于 2 nm 为微孔 ,介于 2~ 50 nm 为中孔,大干 50 nm 的为大孔<sup>[10]</sup>。微孔提供 反应用的巨大内表面,中孔是进入微孔的主通道,大 孔为输送反应组分的粗通道。如图 6 所示 ,CaO 的 空隙主要由中孔和大孔构成 存在一定量的微孔;其 孔容分布呈双峰结构,第一峰分布在1.7~10 nm 内,第二峰分布在10~80 nm内。随着石灰石煅烧 时间的不同 石灰石煅烧产物的孔容分布有规则的 变化。原始的石灰石基本上为无孔形态 , 煅烧 1 min 后 双峰凸显 微孔、中孔和大孔出现 相比之下中孔 数量较多 但3种孔的总体数量较少 此时煅烧产物 的比表面积和比孔容较小; 煅烧 2.5 min 后, 第一峰 变化不大 而第二峰的峰值迅速提高 说明中孔急剧 形成,促使比表面积和比孔容增大; 煅烧 3.5 min 后,第一峰峰值相应提高,而第二峰的峰值明显地向 更大孔径方向移动,比表面积和比孔容进一步增大; 煅烧至 6.5 min 时,石灰石完全分解,第一峰和第二 峰峰值均达到最大,说明 CaO 的空隙基本形成,比 表面积和比孔容达到最大值。进一步煅烧至10 min 时 ,CaO 产生烧结 ,第一峰和第二峰的峰值减少 ,微 孔和部分中孔融合形成大孔或者连为一体导致孔消 失 最终导致比表面和比孔容减小。由于微孔提供 了较大的比表面积,所以微孔的消失导致比表面积 相对比孔容损失更多。





#### 2.2.2 扫描电镜分析

扫描电镜分析能直观地展现不同煅烧时间产物 的孔隙形态变化,通过联合比表面积及孔隙度分析 能全面地分析石灰石煅烧过程微观结构迁移规律变 化。扫描电镜分析实验工况与比表面积及孔隙度分 析实验工况相同。如图 7 所示,石灰石在未煅烧前 为片层状或大颗粒状,几乎看不到孔的存在。煅烧 1 min 后,一定量的孔出现,以中孔居多;煅烧 2.5 min 微孔出现,中孔进一步增多,孔的总量增加;煅 烧3.5 和 6.5 min SEM 图像相似,此时煅烧产物具 有丰富的孔隙,各种类型的孔存在,以中孔和大孔居 多,各孔道连接成网状,颗粒表面比较粗糙和复杂。 相比煅烧 6.5 min,煅烧 10 min 产物的孔隙出现了 一定的融合,烧结现象出现,孔的数量有一定的 减少。



图 7 不同煅烧时间的产物 SEM 图像

Fig. 7 SEM images of the calcined product of limestone at various times

# 3 结 论

对石灰石的煅烧反应影响因素和煅烧过程产物 微观结构的变迁规律进行深入研究,主要结论如下:

(1)温度是影响石灰石煅烧反应的关键性因素、煅烧温度越高、分解反应越快、石灰石合理的煅烧温度为900℃左右。煅烧气氛中 CO<sub>2</sub>的存在,对石灰石煅烧反应有一定的抑制作用,CO<sub>2</sub>分压越大,抑制作用越强。粒径对石灰石分解反应的影响主要

体现在反应的中后期,随着粒径的增大,分解反应 减慢。

(2)通过扫描电镜图像直观分析和比表面积及 孔隙度定量分析可知:石灰石煅烧产物比表面积和 比孔容随煅烧时间的延续快速增加,超过完全分解 时间继续煅烧,煅烧产物产生烧结,比表面积和比孔 容减小。原始石灰石几乎为无孔形态,煅烧产物 CaO的空隙主要由中孔和大孔构成,其孔容分布呈 双峰结构。随着煅烧过程的进行微孔、中孔和大孔 出现,煅烧开始至2.5 min 时段内中孔增长较多, 2.5~6.5 min 时段内微孔和大孔快速生成,烧结导 致微孔基本消失,中孔的数量减少。

#### 参考文献:

- [1] 汤龙华,赵长遂,侯栋歧.石灰石颗粒在高温气流中热解脱硫 过程的研究[J].动力工程,1997,17(6):62-68.
   TANG Long-hua ZHAO Chang-sui, HOU Dong-qi. Study of the pyrolytic desulfurization process of limestone particles in a high temperature gas flow [J]. Power Engineering,1997,17(6):62-68.
- [2] 董建勋 李振中 冯兆兴 筹. 石灰石炉内高温煅烧脱硫及产物 活性的实验[J]. 动力工程 2004 24(5):711-715. DONG Jian-xun ,LI Zhen-zhong ,FENG Zhao-xing ,et al. Test of the in-furnace high temperature calcination desulfurization and the activity of the product of limestone [J]. Power Engineering 2004 24 (5):711-715.
- [3] Abanades J C ,Anthony E J ,Wan G J ,et al. Fluidized bed combustion systems integrating CO<sub>2</sub> capture with CaO [J]. Environ Sci Technol 2005 39(8):2861 –2866.
- [4] Salvador C ,Lu D ,Anthony E J ,et al. Enhancement of CaO for CO<sub>2</sub> capture in an FBC environment [J]. Chem Eng J ,2003 ,96(3): 187 195.

[5] Stanmore B R ,Gilot P. Review calcinations and carbonation of lime-

stone during thermal cycling for  $CO_2$  sequestration [J]. Fuel Process Technol 2005 86(16): 1707 – 1743.

[6] 李英杰 赵长遂 陈惠超.循环煅烧/碳酸化反应中 CaO 微观结构变迁特性[J].东南大学学报(自然科学版) 2009 39(2): 262-269.

LI Ying-jie ZHAO Chang-sui ,CHEN Hui-chao. Variation characteristics of the microscopic structure of CaO in circulating calcination/carbonic acidization reaction [J]. Journal of Southeast University( Natural Science Edition) 2009 39(2):262 - 269.

[7] 王 宏 涨礼知,陆晓华,等. O<sub>2</sub>/CO<sub>2</sub>方式下钙基吸收剂在脱
 硫过程中微观结构变化的研究[J].工程热物理学报 2001 22
 (1):127-130.

WANG Hong ,ZHANG Li-zhi ,LU Xiao-hua ,et al. Study of the change in microscopic structure of calcium-based absorbents during the desulfurization process under the  $O_2/CO_2$  mode [J]. Journal of Engineering Thermophysics 2001 22(1):127 – 130.

- [8] 王春波 李永华 危日光 筹. 钙基吸收剂煅烧过程中产物 CaO 孔径分布的模拟[J]. 动力工程 2007 27(4):625-629.
  WANG Chun-bo ,LI Yong-hua ,WEI Ri-guang ,et al. Simulation of the pore diameter distribution of the product CaO during the calcination process of calcium-based absorbents [J]. Power Engineering 2007 27(4):625-629.
- [9] 尚建宇,宋春常,王春波等. 石灰石煅烧及其产物碳酸化特性 的试验研究[J]. 动力工程 2010 30(1):47-52. SHANG Jian-yu, SONG Chun-chang, WANG Chun-bo, et al. Experimental study of the carbonic acidization characteristics of the limestone and its product during its calcination [J]. Power Engineering 2010 30(1):47-52.
- [10] 徐如人 庞文琴.分子筛与多孔材料化学[M].北京:科学出版社 2004:145-148.

XU Ru-ren ,PANG Wen-qin. Molecular sift and porous material chemistry [M]. Beijing: Science Press 2004: 145 – 148.

(陈 滨 编辑)

## 

\*\*\*\*\*\*\*

# 燃气轮机驱动的 2 艘新战舰

据《Gas Turbine World》2012 年 5 – 6 月刊报道 ,Rolls-Royce 公司已获得一份合同 ,为美国海军 LCS( 濒海战斗舰) 两艘新舰提供动力和推进系统。

设计在近海战斗区域航行,每艘 LCS 将配备 2 台 36 MW MT30 燃气轮机,驱动 4 台大型 MK1 喷水推进器,使该舰能达到超过 74 km/h 的航速。

作为世界上功率最大和功率密度最高的船舶燃气轮机,这份订单使美国海军 LCS 舰的总数将达到 6 艘。

MT30 已用于美国海军 DDG-1000 Zumwalt 级驱逐舰和英国海军伊丽莎白女王级航空母舰。

(吉桂明 摘译)

石灰石分解特性及微观结构迁移规律研究 = Study of the Decomposition Characteristics of Limestone and the Law Governing the Migration of the Microscopic Structure [刊,汉]CHEN Hong-wei, CHEN Jiang-tao, WEI Ri-guang SUO Xin-liang(College of Energy Power and Mechanical Engineering, North China University of E-lectric Power, Baoding, China, Post Code: 071003) // Journal of Engineering for Thermal Energy & Power. - 2013, 28(1). -73~77

By using a self-made thermogravimetric analyzer a thermogravimetric test of the calcination and decomposition of limestone was conducted with the law governing the influence of temperature calcination atmosphere and particle diameter on the decomposition process of limestone being obtained. Furthermore by using a scanning electron microscope(SEM) and a specific surface area and porosity analyzer the variation law governing the migration of the microscopic structure of the product obtained during the calcination and decomposition process was mainly investigated. The research results show that temperature is a key factor influencing the calcination of limestone, the higher the temperature the quicker the reaction. The pressure component of carbon dioxide and an increase of the particle diameter can play a certain role in prohibiting the decomposition reaction of limestone. The specific surface area and pore volume of the product produced during the calcination of limestone will quickly increase with the continuation of the calcination. If going on calcinating after exceeding the time required for a total decomposition the product of the calcination of limestone will begin to sinter the specific surface area and pore volume will decrease. The original limestone has almost no pores. However, with the continuation of the calcination micro-pore middle-sized pores and big pores will emerge assuming a dual-peak structure distribution. From the beginning to 2.5 min of the calcination the middle-sized pores will increase in a relatively large quantity and during the time from 2.5 min to 6.5 min, the micro-pores and big pores will quickly come into being ,however ,the sintering will lead to a reduction of the number of the pores. Key words: limestone decomposition characteristics calcination reaction microscopic structure

超低浓度甲烷在惰性颗粒中燃烧特性的实验研究 = Experimental Study of the Combustion Characteristics of Methane at an Ultra-low Concentration in Inert Particles [刊,汉]ZHANG Li, ZHENG Shi-wei, YANG Zhong-qing(Education Ministry Key Laboratory on Low-grade Energy Source Utilization Technology and System, Chongqing University Chongqing China Post Code: 400030) // Journal of Engineering for Thermal Energy & Pow-er. - 2013 28(1). - 78~81

By adopting a test method studied were the characteristics controlling the influence of inert particles on the combustion characteristics of methane at an ultra-low concentration and at the same time investigated was the law governing the influence of the inlet gas speed inlet gas concentration and bed temperature on the conversion rate of methane. The test results show that when the reaction temperature is relatively low there will be almost no carbon dioxide to be produced and the oxidation of  $CH_4$  will produce an intermediate product CO. With a rise of the reaction temperature the CO will be gradually oxidized to  $CO_2$ . An addition of inert particles will raise the ignition temperature of  $CH_4$  and prohibit the conversion efficiency of methane in the high temperature section. A presence of inert particles will lower the temperature corresponding to the CO maximal peak value. With a decrease of the inlet gas speed and