

超超临界汽轮机缸体上半铸造工艺研究

■ 杜延强, 张亚才

摘要: 对带气路的超超临界汽轮机缸体上半的铸造工艺进行了详细研究, 并对气路部位砂芯舂制、下芯固定、排气等工艺措施进行了讨论, 实践证明这些工艺措施切实可行。

关键词: 超超临界; 汽轮机缸体; 气路; 铸造工艺

目前, 高效率的超超临界发电技术已经成为国内外竞相发展的技术, 而该技术对其所需的汽轮机缸体质量提出了更高的要求。因该类型缸体带有气路结构, 铸造难度大幅增加, 因此本文拟对620℃工作条件下超超临界火力发电机组所用汽轮机缸体上半(缸体分上下两半, 本文仅讨论上半)的铸造工艺方法进行介绍, 并对气路结构部位砂芯在舂制、下芯固定、排气等工艺措施进行了讨论。

一、铸件结构

超超临界汽轮机缸体上半(以下简称缸体上半)精加工最大外形尺寸为3880mm×1590mm×1552.5mm, 净重33480kg。图1为缸体上半的三维结构。

由缸体上半的结构可以看出, 该缸体带有环形贯通、尺寸大小不同的两个气路结构, 其中尺寸较大气路部位的剖面如图2所示。因该气路截面尺寸较小、

周向尺寸较大, 因此要着重解决其在铸造过程中砂芯的制芯、起芯、下芯、排气、退让性及固定等一系列问题。

二、铸造工艺设计

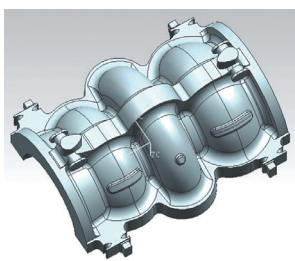
1. 整体方案设计

将缸体上半上平面设置为分型面, 在该上平面进行冒口设置, 并采用开放式底返浇注系统

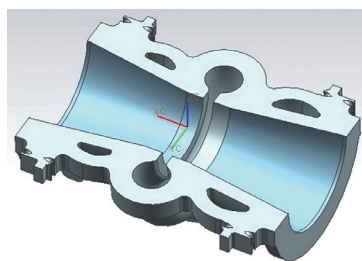
进行造型、浇注, 以减轻浇注过程中钢液对砂型的冲刷。铸件整体采用实样造型、内腔组芯。

2. 气路清砂孔设计

为方便打箱后清除气路里面的砂子, 经与用户沟通, 把缸体上半结构进行修改, 即在气路结构部位、铸件外侧上设计出清砂孔(见图3、图4), 然后采取后焊清砂孔堵板最终成型的方法。



(a) 外部



(b) 内部

图1 缸体上半的结构

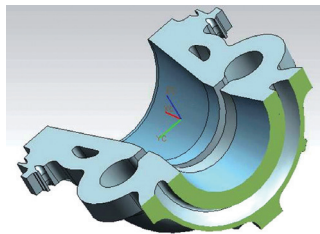


图2 缸体上半气路结构剖示

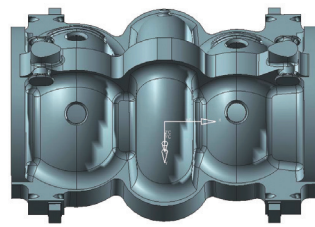


图3 缸体上半开设清砂孔

3. 冒口、冷铁设计

(1) 根据铸件热节大小及分布, 设置尺寸不同的明冒口、暗冒口。为满足气路结构部位造型操作及铸件凝固补缩需要, 将其中一种明冒口设计为异形冒口, 其余冒口设计为尺寸不等的圆形冒口。

(2) 在铸件底面及冒口间的部位设置随形外冷铁, 以形成顺序凝固趋势, 并提高各个冒口的补缩效率。

(3) 为保证气路部位能够得到充分的补缩, 在气路外壁设置补贴(补贴的厚度由下至上逐渐增大)。

通过以上措施确保铸件本体无缩孔缺陷, 以满足无损检测要求。经MAGMA铸造模拟软件模拟(见图5), 缩孔集中在冒口内, 铸件本体内无缩孔缺陷, 证明了工艺参数的可行性。

4. 造型操作要点

(1) 造型方法 手工砂箱造型。

(2) 造型材料 面砂为呋喃树脂铬铁矿砂; 背砂为呋喃树脂硅砂; 气路芯全部为铬铁矿碱酚醛树脂砂。

(3) 涂料 醇基锆石粉涂料, 刷3~4遍。

气路芯操作要点如下:

1) 气路芯内放置无缝钢管(气路芯内部结构见图6), 以满足其浇注过程中的排气要求。同时, 无缝钢管要依气路直径尺寸弯曲成形, 尺寸要精确。

2) 无缝钢管外缠空心尼龙绳, 以满足气路芯退让性及排气

的要求。

3) 无缝钢管材质、尺寸规格、数量要合适, 以满足打芯过程中春砂紧实空间操作要求, 并满足气路砂芯起芯及下芯过程中气路芯不变形、不开裂的要求。

4) 气路芯起模后在两端芯头部位用钢筋焊接下芯横梁, 防止下芯过程中砂芯因受力而损坏(气路芯三维状态见图7)。

5) 气路芯下芯操作完成后, 将其内部的钢筋与砂箱焊接固定, 防止漂芯。

(4) 造型过程 主型春制→翻箱→起出主型→型腔刷涂料→

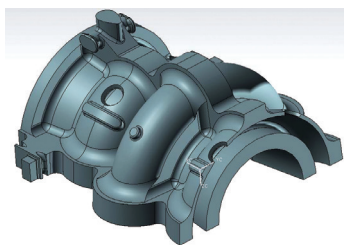


图4 缸体上半气路清砂孔剖示

下气路芯(然后进行砂芯固定)
→下内腔砂芯→合箱(冒口箱)
→放置压铁→搭浇注台准备浇注
→型腔烘烤。

三、熔炼、浇注及清理要求

1. 熔炼

钢液要求精炼, w_P 、 w_S 均 $\leq 0.010\%$, 熔炼时要严格控制钢液的冶金质量和残余元素含量, 按专用熔炼工艺进行熔炼, 保证炉前成分符合要求, 浇注温度为 $1550 \sim 1560^\circ\text{C}$ 。

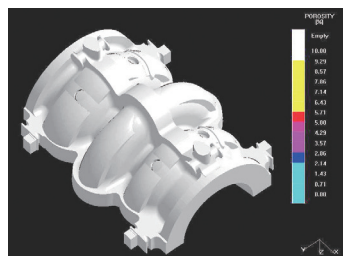


图5 铸造模拟示意(不带冒口)

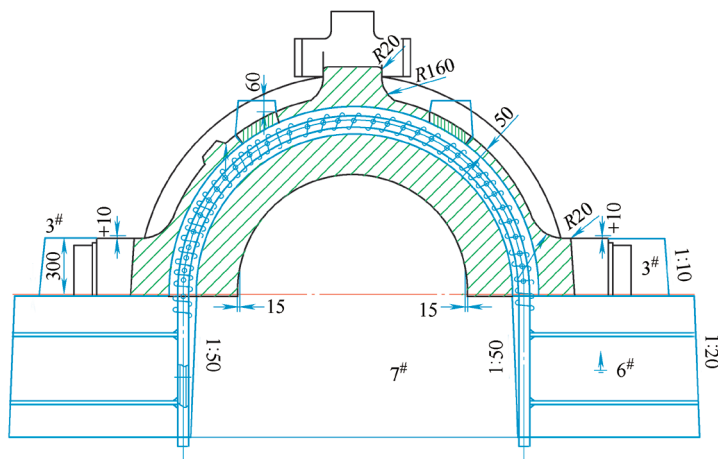


图6 气路芯内部结构

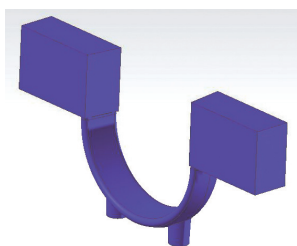


图7 气路芯三维示意

2. 浇注

缸体上半为单包浇注, 浇注前型腔内充满氩气并做好氩气保护。浇注开始前进行双孔外引流, 浇注时全流浇注。浇注后向所有明冒口撒保温剂, 厚度 $> 150\text{mm}$ 。

球墨铸铁阀门无冒口铸造工艺研究

■ 柴知章, 于鹏

摘要: 对大口径(DN2000)球墨铸铁阀门无冒口铸造工艺进行了研究, 通过合理设计成分和熔炼工艺, 优化了低温浇注工艺, 采用顺序凝固理论和均衡凝固理论相结合研制的浇注系统, 采用局部加冷铁和优化设置过滤网孔径的技术, 浇注出的铸件产品晶粒细小, 没有出现等轴晶、球状和粒状晶体的结构, 石墨无漂浮, 铸件无缩松。

关键词: 球墨铸铁; 无冒口; 低温浇注; 石墨化膨胀

一、研究背景及思路

在国内所检文献范围内, 有关大口径球墨铸铁阀门无冒口铸造工艺技术方面, 仅有厚大球墨铸铁飞轮铸造成形方法、球墨铸铁小口径(DN500以下)阀门无冒口铸造工艺技术、以及铸件造型用振动台、铸件用阻流涂料的研究及应用等文献报道。本课题以大口径(DN2000)球墨铸铁阀门(见图1)无冒口铸造为研究对

象, 研究其无冒口铸造的可行性。球墨铸铁材质为QT600-3, 重约5250kg, 结构较为对称, 平均壁厚为30~50mm, 最薄处壁厚为30mm, 最厚处达到80mm。口径(DN2000)球墨铸铁阀门工作环境恶劣, 要承受一定的压力, 且铸件内部薄壁与厚壁交错相连, 因此要求铸件内部不能有缩松、缩孔缺陷, 采用传统的设计浇冒口系统很难对铸件内部厚



图1 DN2000大口径球墨铸铁阀门

3. 清理要求

(1) 打箱温度 $<150^{\circ}\text{C}$ (以异形冒口根部测温为准)。

(2) 冒口、补贴切割在预备热处理后的降温阶段进行, 整个切割过程中温度 $\geq 400^{\circ}\text{C}$ 。

四、结语

由于超超临界汽轮机缸体

上半具有气路结构, 通过合理编制铸造工艺, 保证了其模样制作、造型、制芯及浇注过程平稳顺利进行。该缸体上半打

箱清理后划线检查成形良好, 热处理、粗加工后经无损检测, 各项性能指标满足技术要求。

作者简介: 杜廷强, 天津重型装备工程研究有限公司, 工程师, 主要从事大型铸钢件铸造工艺研究及数值模拟研究。张亚才, 天津重型装备工程研究有限公司。

MW 20161016