

8/6F—SH 溶液泵泵体工艺改进

石家庄泵业集团有限责任公司 (河北 050011) 兰永强

摘要: 针对 8/6F—SH 溶液泵泵体存在的主要铸造缺陷, 分析了原工艺存在的不足, 进而采取了相应改进, 并通过实际生产证明了改进工艺的合理性和先进性。

一、工艺分析

8/6F—SH 溶液泵泵体原为 QT500—7 材质, 后来为了满足特定用户的需要, 改为 ZG1Cr13 材质。由于铸件本身结构的局限及原铸造工艺措施的不完善, 生产的铸件存在着较多缺陷: 如冒口下方缩孔, 盘与泵身及肋与泵身相交处产生缩松、气孔和粘砂, 造成铸件清理困难, 打压时多处渗漏, 需反复焊补, 同时也使交货期受到了影响。原工艺如图 1 所示。

以前生产时采用手工树脂砂造型, 型、芯均为普通树脂砂 (铸字处敷铬矿砂), 刷醇基锆石粉快干涂料。浇注后铸件产生如前所述的缺陷, 说明原工艺有待完善。

2003 年 5 月底, 我公司又接到了 8 台 8/6F—

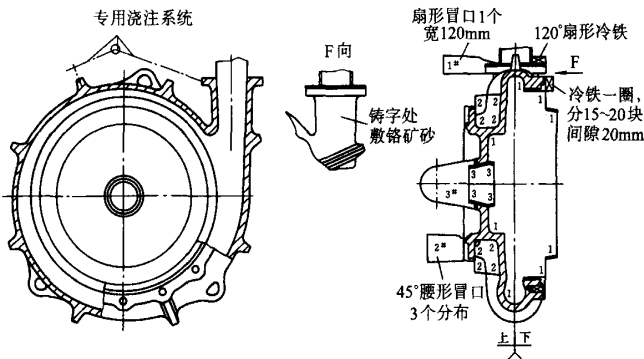


图 1 原工艺示意图

SH 溶液泵泵体 (ZG1Cr13 材质) 的生产任务, 针对以往生产中出现的问題, 首先对铸件结构进行了认真分析: 该泵体壁厚不均匀, 与泵盖配合处壁最厚, 流道蜗壳处及出水口脖子处壁最薄, 轴孔处及与托架体配合的法兰盘壁稍厚一些 (包括加工)。因为壁厚不均匀, 存在着多处突变, 非常不利于实现顺序凝固。如果单从顺序凝固来考虑, 应把冒口

多。

(2) 孕育处理后的铁液如果浇注时间较长, 由于孕育衰退, 其加入量应增多。

(3) 薄壁铸件容易产生白口, 孕育剂的加入量应相应增多。

(4) 铁液中的熔渣较多时, 由于孕育剂一经与渣子接触, 就会被裹住, 难以熔化, 因此加入量相应增多。

(5) 孕育剂加入过量, 会导致熔渣过多、铁液温度降低及由共晶团产生的缩孔等问题。孕育剂块度过大, 将不能对铁液均匀孕育, 未熔解的孕育剂还会浇入型腔; 块度过小, 则易氧化引起熔渣, 还易发生孕育衰退。

(6) 随流孕育法使用的孕育剂块度较小, 一般为 0.2 ~ 0.8mm, 加入量为 0.05% ~ 0.2%; 型内孕育法的块度一般要求 $\leq 0.25\text{mm}$, 加入量 $\leq 0.1\%$; 其余孕育法加入的块度一般为 1 ~ 10mm, 加入量为 0.1% ~ 0.8%。

4. 孕育处理的温度及其效果检验

理论上石墨共晶温度为 $1153^\circ\text{C} + 6.7 \times \text{Si}\%$ 。当理论石墨共晶温度大于实际未孕育铁液的最低共晶温度 20 ~ 40℃ 时, 一般需要采用孕育处理。

铸铁孕育处理效果的好坏可通过铸件的力学性能、物理性能测定对比, 还应分析其金相组织的结构, 以确定最优化的孕育处理。

(20040716)

放在与泵盖配合的大圆盘上,但这样一来,1#芯将成为漂芯,由于较大、较重,增加了操作难度,且容易在下芯时挤压3#芯头造成砂眼等缺陷,同时由于流道内腔与1#芯关系密切,漂芯容易造成流道偏差。为此,仍采取了此面朝下的方案,原工艺虽然也采取了此方案,但冒口的补缩作用却较弱,且大盘处仅靠外冷铁激冷,效果较差,致使该部位存在缩松,不能承受所要求的压力;其他一些热节附近,也没有采取有效的激冷措施,仅靠涂料难以保证耐火度,以至于出现缩松、粘砂等缺陷。据此,采取了如图2所示的改进工艺。

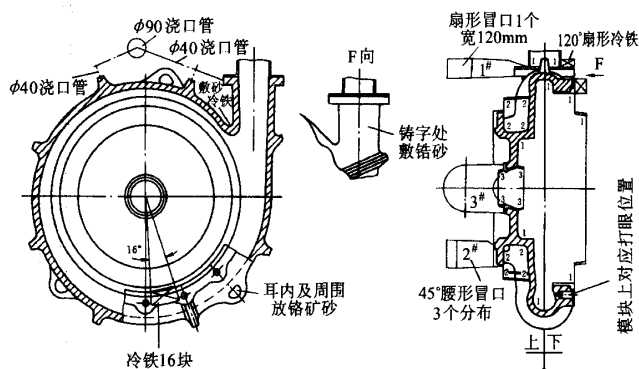


图2 改进后的铸造工艺

二、工艺措施

仍采用手工树脂砂造型,但除1#芯刷醇基锆石粉快干涂料外,型腔和2#芯均刷水基锆石粉涂料,以提高耐火度。

1. 激冷措施

(1) 与泵盖配合的大平面采用内、外冷铁联合激冷,即打孔位置放16个 $\phi 19\text{mm}$ 、长90mm的内冷铁,端面敷铬矿砂并放扇形外冷铁。

(2) 花脐子周围敷铬矿砂(厚60mm)。

(3) 肋周围敷铬矿砂(厚60mm)。

(4) 穿轴的小盘周围全部敷铬矿砂(厚40mm)进行激冷。

(5) 出水口法兰盘下面和背面下方敷铬矿砂并放扇形外冷铁(沿用原工艺措施)。

2. 浇冒口系统布置

(1) 浇道改用成形陶瓷管的方式,以提高充型速度,并减少冲砂。直浇道为 $\phi 70\text{mm}$ 直管+四孔八角砖;横浇道2道,为 $\phi 40\text{mm}$ 浇道管;内浇道3道($40\text{mm} \times 15\text{mm}$ 浇道管),1道从进出水口法

兰盘引入,2道从进出水口脖子内侧的2道肋处引入;外浇口杯为 $\phi 270\text{mm}/\phi 90\text{mm}$ 大漏斗形,下接直浇道。

(2) 与托架配合的法兰盘上所放明冒口加高。

(3) 穿轴的小盘处所放圆柱形暗冒口加大,并将中间的小芯(3#芯)芯头制成馒头形,以形成顺序凝固区。

(4) 泵体出水口法兰盘上所放腰形明冒口尺寸加大、加高。

3. 铸字与芯子处理

铸字处改敷铬砂,以提高该区域型砂的耐火度。

1#芯为树脂砂,里面下芯铁并缠了漂和草绳,以增加芯子的强度,提高透气性;2#芯外圈下芯铁并缠漂,为了防止肋与盘之间的小孔内砂子断裂和粘砂,用 $\phi 4\text{mm}$ 铁丝穿过小孔做芯铁,并在肋周围敷铬矿砂;3#、4#芯均改用铬矿砂打制,刷醇基锆石粉快干涂料,以提高耐火度。

4. 其他注意事项

(1) 型、芯刷水基锆石粉涂料后,入窑在 200°C 下烘烤2h,以去除水分。

(2) 下芯时,严格按卡板检验。

(3) 扣好箱后,上箱卡锁紧,防止浇注过程中跑火。

(4) 浇注温度控制在 $1510 \sim 1540^\circ\text{C}$ 。

三、铸件质量情况

8台泵体均没有缩孔缺陷,粘砂现象也非常轻,仅1台泵体因出水口脖子处和接近出水口的蜗壳处,因档较窄而出现较轻程度的粘砂。打压时8台泵体无一渗漏,质量较好。

四、结语

(1) 结构的复杂性和壁厚的不均匀性,给工艺设计和实际生产带来了较大不便。

(2) 通过采取内外冷铁联合激冷,合理布置浇冒口系统,对铸字、型芯进行特殊处理,以及合理控制浇注温度等措施,泵体的内外质量得到了很好的保证,说明改进工艺是较成功的。热

(20040508)