

05Cr17Ni4Cu4Nb阀杆堆焊硬质合金断裂分析

■ 刘智民, 李斌, 赵龙龙

摘要: 05Cr17Ni4Cu4Nb阀杆受径向力, 在阀杆关键部位密封面堆焊层在熔合线附近发生断裂。通过拉伸、冲击、金相及硬度检测分析, 查找阀杆断裂的原因。

关键词: 沉淀硬化不锈钢; 断裂; 金相组织

1. 概述

注入阀阀杆05Cr17Ni4Cu4Nb, 为提高密封面耐磨、耐冲刷性能, 在关键部位密封面堆焊ERCrCo-A。对热处理后发生弯曲变形的阀杆进行校直时, 多根 $\phi 25$ mm阀杆全部在小端 $\phi 21$ mm堆焊层熔合线处发生断裂(见图1)。通过一系列的检测、试验, 分析查找阀杆断裂失效的原因。

2. 检测、试验及分析

(1) 经查阀杆断裂前的工艺步骤 阀杆粗车后在1040℃进行固溶处理, 密封面堆焊后, 对阀杆进行550℃的时效处理。符合加工工艺要求。

(2) 对阀杆断裂处进行渗透无损检测, 按JB/T4730.5 I级规定, 未发现超标缺陷。

(3) 阀杆断口基本垂直于轴向方向, 断口上未见明显的塑性变形痕迹, 存在明亮的反光小刻面, 宏观断口呈岩石状断口。

(4) 阀杆结构分析 阀杆

结构如图2所示, 阀杆断裂部位, 处于 $\phi 21$ mm堆焊层熔合线附近, 结构上此处易造成应力集中。但对断裂处查看, 熔合线上没有咬边、未熔透、高点等引起应力集中的缺陷。

(5) 05Cr17Ni4Cu4Nb原材料检测 用光谱分析仪进行化学

成分分析, 结果如表1所示, 阀杆拉伸试验结果如表2所示。

(6) 阀杆硬度检测 固溶+550℃时效处理, 标准硬度值 $\geq 35\text{HRC}$; 堆焊层靠近熔合线及热影响区处: 圆柱表面、心部硬度36~38HRC; 阀杆远离堆焊区域处母材: 圆柱表面、心部硬度



图 1

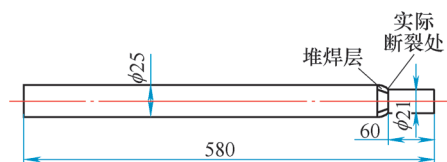


图 2

表1 05Cr17Ni4Cu4Nb化学成分 (质量分数) (%)

元素	C	Si	Mn	P	S	Cr	Ni	Cu	Nb
标准值	≤ 0.07	≤ 1.00	≤ 1.00	≤ 0.040	≤ 0.030	15.0 ~ 17.5	3.00 ~ 5.00	3.00 ~ 5.00	0.15 ~ 0.45
检验值	0.04	0.31	0.29	0.022	0.009	15.24	4.09	3.16	0.21

37~38HRC。

阀杆远离堆焊区域处母材冲击试验：1[#]样：45J/cm²；2[#]样：50J/cm²。从以上数据分析，原材料化学成分、材料硬度、力学性能均符合GB/T1220—2007对材料的要求，冲击韧度值也达到相对较高水平。

(7) 金相组织检查与分析 首先对非热影响区进行了金相检查，其组织为板条状马氏体+少量 δ 铁素体；随后又对热影响区、堆焊层熔合线附近部位进行金相检查。

非热影响区组织：板条状马氏体+少量 δ 铁素体，如图3所示。

距熔合线6~8mm处热影响区：金相组织为马氏体+ δ 铁素体（约6%），如图4、图5所示。

距熔合线2~4mm处热影响区：金相组织为马氏体+ δ 铁素体（8%~9%），如图6、图7所示。

从以上可以看出，材料组织主要是马氏体+ δ 铁素体。05Cr17Ni4Cu4Nb堆焊ERCoCr-A，在靠近熔合线的热影响区处，受焊接热输入的影响，此区域具有较高的温度，因此 δ 铁素体以极大的数量存在于组织中，组织由板条马氏体、 δ 铁素体构成；远离熔合线，温度下降，组织中马氏体增多，并且有残留奥氏体出现， δ 铁素体含量下降；当离熔合线距离更远时，组织主要为无序的板条马氏体。

铁素体是碳溶于体心立方晶格 α -Fe的间隙中，是一种间

表2 阀杆拉伸试验结果

序号	直径/mm	σ_b /MPa	σ_s /MPa	断面收缩率 (%)	断后伸长率 (%)
1	10	1404	1343	61.56	19.50
2	10	1384	1299	61.56	19.50
平均值		1394	1321	61.56	19.5
标准值		≥ 1070	≥ 1000	≥ 45	≥ 12



图3 低倍组织 (500 $\times$)

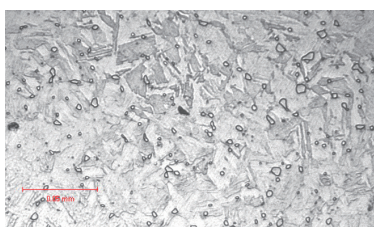


图4 低倍组织 (250 $\times$)

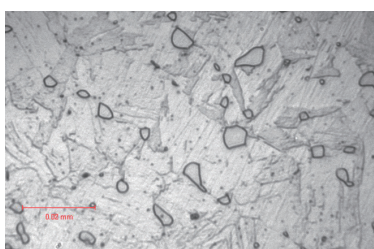


图5 高倍组织 (1000 $\times$)

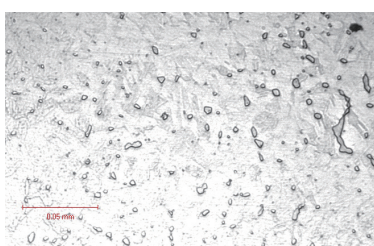


图6 低倍组织 (250 $\times$)

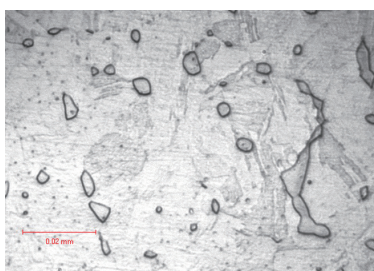


图7 高倍组织 (1000 $\times$)

隙固溶体。由于碳原子的半径比 α -Fe晶格中的空隙半径大得多，所以从纯几何角度讲， α -Fe中不可能溶解碳。但实际上，由于晶体内部存在缺陷（如位错、空位、晶界等），故 α -Fe中可溶解微量的碳，而随着温度的升高，溶碳量也有所增加。因此，被保留在钢的常温组织中的 δ 铁素体会产生内应力，无疑成为基体的一大脆相。

3. 结语

05Cr17Ni4Cu4Nb由于阀杆结构所产生应力集中，不是本阀杆断裂失效的主要因素。阀杆堆焊ERCoCr-A，由于焊接高温，在熔合线附近大量存留的 δ 铁素体，仅依靠550℃时效处理，不能消除。高温铁素体所产生的应力集中，是阀杆受力后从熔合线附近发生断裂失效的主要原因。

要解决此问题，应考虑选用更先进的工艺技术。如热喷涂技术就是方法之一，喷涂时工件表面温度始终保持在250℃以下，不会改变材料原始组织。因此，采用热喷涂技术取代堆焊工艺在05Cr17Ni4Cu4Nb材料表面形成耐磨损、耐冲喷涂层，就完全可以避免由此造成的阀杆断裂问题。

作者简介：刘智民、李斌、赵龙龙，西安泵阀总厂有限公司工艺部。

MW 20160428