



中华人民共和国国家标准

GB/T 27866—2011

控制钢制管道和设备焊缝硬度 防止硫化物应力开裂技术规范

Specification of controlling weld hardness of carbon steel and low alloy steel piping
and equipment to prevent sulfide stress cracking

2011-12-30 发布

2012-06-01 实施

中华人民共和国国家质量监督检验检疫总局
中国国家标准化管理委员会发布



九

控制钢级 前 言 防止硫化物应力开裂技术规范

本标准按照 GB/T 1.1—2009 给出的规则起草。

本标准的附录 A 为资料性附录。

本标准由中国石油天然气集团公司提出。

本标准由全国石油天然气标准化技术委员会(SAC/TC 355)归口。

本标准起草单位:中国石油集团工程设计有限责任公司西南分公司、中国石油天然气股份有限公司西南油气田分公司。

本标准起草人:姜放、宋德琦、曹晓燕、施岱艳、汤晓勇、李珣、赵华莱、杜毅、陈凤、傅贺平、郭佳春、张津、杨帆、康洪波、杨劲松、刘刚、王沁、王秦晋。

2 引用文件

下列文件对于本文件的应用是必不可少的。凡是注日期的引用文件,仅注日期的版本适用于本文件。凡是不注日期的引用文件,其最新版本(包括所有的修改单)适用于本文件。

GB/T 1.1—2009 标准化工作导则

GB/T 2811.7—金属材料拉伸试验 第 1 部分:试验方法

GB/T 2631—焊接接头硬度试验方法

GB/T 3340.1—金属腐蚀试验方法 第 1 部分:试验方法

GB/T 6317—螺栓螺母

GB/T 6318—机架支承螺栓

GB/T 6293—低强度引火高弹性丝和带材

GB/T 8110—气体保护电弧焊用碳钢、低合金钢焊丝

GB/T 10094—钢制法兰螺栓

GB/T 12470—低温冲击合金钢螺母和螺栓

GB/T 12652—塔器部件耐压试验

GB/T 17394—金属腐蚀疲劳试验方法

GB/T 17453—低合金钢丝及钢丝绳

SY/T 0907—天然气油井套管抗硫化物应力开裂和硫应力开裂的金属材料要求

IEC 60045—玻璃、低合金钢等类构件一瞬态热处理方法

3 术语和定义

下列术语和定义适用于本文件。

3.1 硫化物应力开裂 sulfide stress cracking

一种导致金属、合金或复合影响或三者分离的失效。

3.2 氢脆 hydrogen embrittlement

导致某些金属(特别是影响或其与之相容的存在氢张力的)的最终金属性的急速。

控制钢制管道和设备焊缝硬度 防止硫化物应力开裂技术规范

1 范围

本标准规定了防止钢制管道和设备焊缝在湿含硫化氢酸性油气环境中发生硫化物应力开裂(SSC)的硬度控制要求。

本标准适用于 SY/T 0599 规定的可用于酸性环境 SSC 1 区、2 区和 3 区的抗 SSC 低碳钢、低合金钢管道和设备的焊缝。

本标准适用的设备包括压力容器、工艺管道、热交换器、常压储罐、阀体、泵和压缩机壳体等。

2 规范性引用文件

下列文件对于本文件的应用是必不可少的。凡是注日期的引用文件,仅注日期的版本适用于本文件。凡是不注日期的引用文件,其最新版本(包括所有的修改单)适用于本文件。

GB 150 钢制压力容器

GB/T 231.1 金属布氏硬度试验 第 1 部分:试验方法

GB/T 2654 焊接接头硬度试验方法

GB/T 4340.1 金属维氏硬度试验 第 1 部分:试验方法

GB/T 5117 碳钢焊条

GB/T 5118 低合金钢焊条

GB/T 5293 埋弧焊用碳钢焊丝和焊剂

GB/T 8110 气体保护电弧焊用碳钢、低合金钢焊丝

GB/T 10045 碳钢药芯焊丝

GB/T 12470 埋弧焊用低合金钢焊丝和焊剂

GB/T 14957 熔化焊用钢丝

GB/T 17394 金属里氏硬度试验方法

GB/T 17493 低合金钢药芯焊丝

SY/T 0599 天然气地面设施抗硫化物应力开裂和抗应力腐蚀开裂的金属材料要求

JB/T 6046 碳钢、低合金钢焊接构件 焊后热处理方法

3 术语和定义

下列术语和定义适用于本文件。

3.1

焊缝 weld

熔敷金属、熔合线和热影响区三部分的总称。

3.2

焊接件 weldment

焊缝熔敷金属、焊缝热影响区,以及与其相邻的存在焊接残余应力的母材金属区的总称。

3.3

产品焊缝 product weld

采用评定合格了的焊接工艺,以本标准中规定的低碳钢和低合金钢为母材金属,焊接产生的管道和设备焊缝。

3.4

酸性环境 sour service

暴露于含有 H₂S 并能够引起金属材料的硫化物应力开裂(SSC)机理开裂的油气环境。

3.5

硫化物应力开裂(SSC) sulfide stress cracking

在含有水和硫化氢环境的腐蚀和拉应力[残留的和(或)外加的]联合作用下,产生的一种金属开裂。

3.6

应力定向氢致开裂(SOHIC)

在大致垂直于主应力(残余的或外加的)方向生成的互相交错排列的小裂纹,与已存在的 HIC(往往是细小的)相连接导致的“梯状”开裂。

3.7

软区裂纹(SZC)

属 SSC 类型的开裂。当低屈服强度钢中存在局部“软区”时,可能发生此类开裂。

4 总则

4.1 用抗硫化物应力开裂的低碳钢和低合金钢材料制成的管道和设备,均可能因其焊缝的强度过高、局部残余应力过大以及存在局部过硬区等原因,造成产品焊缝硫化物应力开裂。为了控制产品焊缝硬度,特制定本标准。

4.2 本标准是针对母材为抗 SSC 的低碳钢和低合金钢管道和设备,防止硫化物应力开裂(SSC)的硬度控制最低要求。

4.3 本标准的焊缝是指新制造的焊缝及对其修复的焊缝。

4.4 本标准的焊接方法包括手工电弧焊(SMAW)、熔化极气体保护电弧焊(GMAW)、药芯焊丝电弧焊(FCAW)、钨极气体保护电弧焊(GTAW)和埋弧焊(SAW)。

4.5 本标准对防止硫化氢引起的其他类型环境开裂没有作规定,如在低碳钢、低合金钢管道和设备的焊缝热影响区附近观察到的应力定向氢致开裂(SOHIC)和软区裂纹(SZC)。

4.6 应合理选择母材、焊接材料、焊接工艺和(或)采用焊后热处理。

4.7 应根据相关规范避免或限制焊接缺陷,特别是根部区的未焊透、未熔合、气孔、夹杂、裂纹和咬边等。

4.8 钢制管道和设备焊缝除应符合本标准外,还应符合国家有关标准的规定。

5 控制原则

5.1 影响低碳钢、低合金钢管道和设备焊缝在酸性环境中发生硫化物应力开裂的主要因素有:

- a) 环境腐蚀性的苛刻程度;
- b) 焊缝的显微组织和硬度;

- c) 母材金属和焊缝熔敷金属的化学成分;
- d) 总拉伸应力值(作用应力和残余应力)。

5.2 用于苛刻环境条件(如 pH 值低的酸性环境)的碳钢或低合金钢或强度较高的材料,即使硬度符合要求,还宜采用焊后热处理。

5.3 焊缝熔敷金属的硬度控制

5.3.1 应合理选择焊接材料和焊接工艺,以控制焊缝熔敷金属的化学成分和硬度。

5.3.2 在焊接本标准规定的金属材料时,选用的焊接材料应符合下列要求:

- a) 焊条应符合 GB/T 5117 和 GB/T 5118 的规定;
- b) 焊剂应符合 GB/T 5293 和 GB/T 12470 的规定;
- c) 焊丝应符合 GB/T 5293、GB/T 8110、GB/T 10045、GB/T 12470、GB/T 14957 和 GB/T 17493 的规定;
- d) 焊接材料的匹配性应遵循焊缝与母材金属等强度、其他的力学性能基本相同的原则。

5.3.3 如果在制造过程中变更了焊接材料的牌号、型号,包括牌号、型号相同,但制造厂不同的焊接材料,则应重新进行焊接工艺评定,包括硬度和化学成分的检验。

5.3.4 焊接材料采用含锰焊丝的 SAW 不宜采用活性焊剂。

5.3.5 焊丝、焊条等焊接材料的含镍量应不高于 1%。

5.3.6 必要时可按 5.5 规定进行焊后热处理。

5.3.7 焊缝熔敷金属硬度检测和允许的硬度值:

- a) 宜用便携式布氏硬度计,按 GB/T 231.1 规定测定产品焊缝熔敷金属的硬度,并符合 6.1 和 6.2 的规定;
- b) 应采用维氏硬度检测在管道和设备施焊前的焊接工艺评定中的焊缝熔敷金属硬度,硬度试样的制取和试验应符合 GB/T 2654 和 GB/T 4340.1 的规定以及 6.3.2 和 6.3.3 的规定。

5.4 焊缝热影响区的硬度控制

5.4.1 可综合采用下列方法获得可接受的热影响区硬度,特别是双面焊和封焊的焊缝最后焊道热影响区的硬度。

- a) 控制管道和设备母材金属的化学成分。一般做法是控制碳当量(CEV)、残余元素总含量和添加的微量元素。

CEV 通常按下式确定:

$$CEV = w(C) + \frac{1}{6}w(Mn) + \frac{1}{5}[w(Cr) + w(Mo) + w(V)] + \frac{1}{15}[w(Cu) + w(Ni)]$$

式中:

$w(C)$ ——C 的质量分数;

$w(Mn)$ ——Mn 的质量分数;

$w(Cr)$ ——Cr 的质量分数;

$w(Mo)$ ——Mo 的质量分数;

$w(V)$ ——V 的质量分数;

$w(Cu)$ ——Cu 的质量分数;

$w(Ni)$ ——Ni 的质量分数。

- b) 应采用预热、控制焊接线能量,降低焊缝的冷却速度等方式,防止热影响区高硬度显微组织的形成,避免大部件上的小焊道焊缝热影响区的高硬度。

- c) 应采用 GB/T 4340.1 维氏硬度试验方法进行管道和设备施焊前的焊接工艺评定中的硬度检测,以控制焊缝热影响区的显微组织硬度。

d) 为软化热影响区显微组织,应在足够的高温下进行焊后热处理。

5.4.2 应采用 5.4.1b) 的做法避免大部件上的小焊道焊缝热影响区的高硬度。

5.4.3 应采用 5.4.1b) 的做法或其他技术,降低难以采用焊后热处理减小焊缝热影响区硬度的某些阀门、泵、压缩机壳体的焊缝热影响区硬度。

5.4.4 可通过有意添加微量合金元素和附加预热及更高温度的焊后热处理,来获得可接受的低碳钢热影响区硬度。

5.4.5 焊缝热影响区硬度检测和允许的硬度值应符合下列要求:

- a) 应用便携式布氏硬度计,按 GB/T 231.1 规定检测产品焊缝热影响区的硬度,并符合 6.1 和 6.2 的规定;
- b) 应采用维氏(HV)硬度检测方法检测在管道和设备施焊前的焊接工艺评定中的热影响区硬度,硬度试样的制取和试验应符合 GB/T 2654 和 GB/T 4340.1 以及 6.3.2 和 6.3.3 的规定。

5.5 焊后热处理的规定

5.5.1 低碳钢和低合金钢消除焊接残余应力热处理的温度,应大于或等于 620 °C。但降低焊缝硬度的焊后热处理温度通常比消除残余应力热处理的温度高。工件的热处理保温时间至少 1 h。

5.5.2 应按 JB/T 6046 制定焊后热处理工艺,包括热处理工艺类型、热电偶数量和位置、详细的支撑方式、加热和冷却速度、最大允许温差、保温时间和焊后热处理温度范围。

5.5.3 焊后热处理后,应避免再进行产生高残余应力的加工,如矫直。否则应再次热处理。

5.5.4 对 5.4.4 条中所述的有意添加微量合金元素的低碳钢,当其 Nb 和 V 的质量分数超过 0.03% 和残余元素总量大于 0.5% (质量分数) 时,应考虑降低热影响区硬度的焊后热处理对其韧性产生的影响。

6 管道和设备焊缝硬度检测及验收

6.1 产品焊缝硬度宜采用 6.2 的规定进行检验验收。只有在无法用便携式布氏硬度计检测硬度的产品焊缝如角焊缝,或不能准确测定其硬度时,在有经验并严格按焊接工艺进行焊接条件下,才允许按 6.3 的规定,用管道和设备施焊前的焊接工艺评定中的硬度检测结果作为验收该产品焊缝硬度的依据。

6.2 用宏观硬度检测验收产品焊缝硬度

6.2.1 产品焊缝硬度宜使用便携式布氏硬度计,按 GB/T 231.1 的规定进行检验。也可按照 GB/T 17394 规定采用里氏硬度计进行检验,并按照 GB/T 17394 将测得的硬度值转换为 HBW 值。

6.2.2 产品焊缝硬度最低测定次数应满足下列要求:

- a) 容器或储罐的纵向焊缝,每 3 m 测定一次,每节筒体上的每条纵向焊缝至少测定一次;
- b) 容器或储罐的环向焊缝,每 3 m 测定一次,每条环向焊缝至少测定一次;
- c) 开口接管上的焊缝,每条测定一次;
- d) 除本条已要求测定硬度的焊缝外,其余的属 GB 150 规定的 A 类和 B 类焊缝,每条至少测定一次;
- e) 无法用仪器测定硬度的开口接管的角焊缝,应采取必要的工艺措施或采用 5.4.3 和 6.3 的做法,避免硬度超过极限值;
- f) 管道和配管对接焊缝,应每条对接焊缝至少测定一次;
- g) 硬度检测一次指对焊缝熔敷金属和热影响区至少各检测一处。

6.2.3 产品焊缝硬度测定的位置应符合如下要求:

- a) 硬度测定的部位应包括焊缝熔敷金属区和热影响区,每区测定一处,每处硬度值为三个压痕平均值;
- b) 只有在因条件限制无法测定与酸性环境相接触侧的焊缝硬度时,才允许采用另一侧的焊缝检测硬度代替。

6.2.4 焊缝熔敷金属和热影响区的硬度值应不大于 200 HBW,对有高硬度现场使用经验的管道和设备,允许的硬度最大值可为 225 HBW。

6.2.5 任一焊缝硬度超过规定的极限时,必须在此焊缝超限的部位附近增测三处硬度。如果这三处硬度测定值的平均值超过规定值 5 个 HBW 或任一处硬度测定值超过规定值 10 个 HBW 时,则此焊缝应判为不合格。

6.2.6 硬度不合格焊缝的修复方法:

- a) 铲除清理后,按规定重新焊接;
- b) 在不低于 620 °C 温度下进行回火处理,使其焊缝硬度下降至能满足规定值要求。但应注意焊缝熔敷金属和母材金属力学性能的变化,保持其性能符合有关规定。

6.2.7 修复后的焊缝应按本标准 6.1、6.2 的规定重新检测焊缝的硬度。

6.3 用焊接工艺评定中的硬度检测验收产品焊缝硬度

6.3.1 为确保在焊接工艺评定中硬度检测结果能代表随后施焊的管道和设备焊缝硬度,要求施焊管道和设备的焊接工艺规程应按焊接工艺评定合格(包括硬度检测)的整套焊接技术规定来编制,并应满足下列要求。

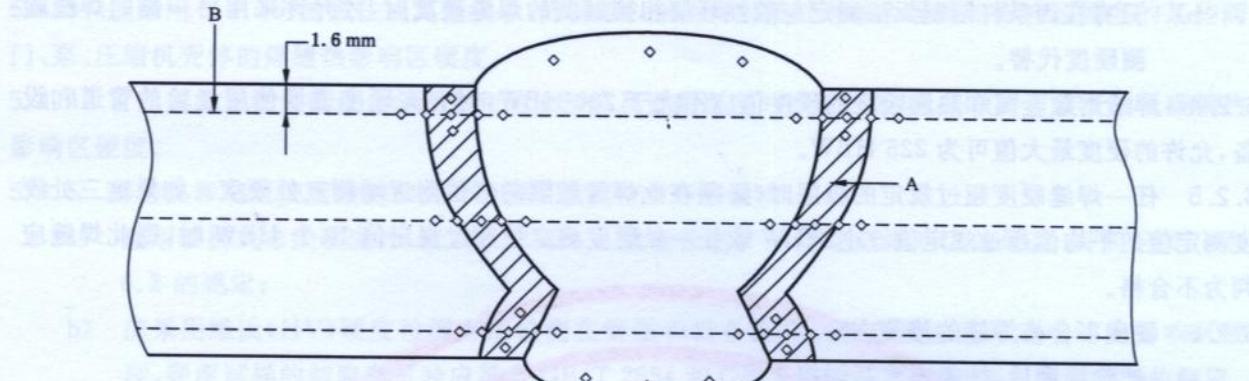
- a) 应由参加焊接培训考核合格人员采用符合要求的设备进行焊接;
- b) 管道和设备所用母材金属的标准、钢级、生产方法和炉批号应与焊接工艺评定所用母材金属相同;
- c) 管道和设备所用母材金属的最大碳当量(CEV)不应超过焊接工艺评定所用母材金属的相应值。化学成分应采用炉前分析结果;
- d) 对管道和设备所用母材金属有意添加的微量合金元素(如 Nb、V、Ti 和 B 等)的最大量应不超过焊接工艺评定所用母材金属的相应值。化学成分应采用炉前分析结果;
- e) 管道和设备焊接需要预热的规格、预热的方法和温度都应与焊接工艺评定相同;
- f) 管道和设备所用焊接材料的标准、类型、牌号、炉批号、规格尺寸都应与焊接工艺评定所用的相同;
- g) 管道和设备焊接的接头形式、坡口形式、焊接层数、道数和焊接顺序以及焊缝余高和焊缝宽度均应与焊接工艺评定的相同;
- h) 管道和设备焊接采用的焊接方法、层间温度、焊后热处理以及焊接工艺参数,包括不同焊道所用的焊材规格、电流范围、电压范围、焊接速度等均应与焊接工艺评定相同。

6.3.2 对接焊缝和角焊缝、补焊和部分熔透焊缝应按图 1~图 5 分别给出的有代表性的部位进行硬度测定。每个部位在三个非常靠近的压痕上读取的硬度值的平均值作为其硬度,只要它们的平均值不超过本标准的允许值,那么其中一个硬度读取值高于允许值 10 HV 以内,则该硬度读取值是可接受的。

允许的热影响区最大硬度值为 248 HV,熔敷金属最大硬度值应为 248 HV,熔敷金属平均硬度值不应超过 210 HV。

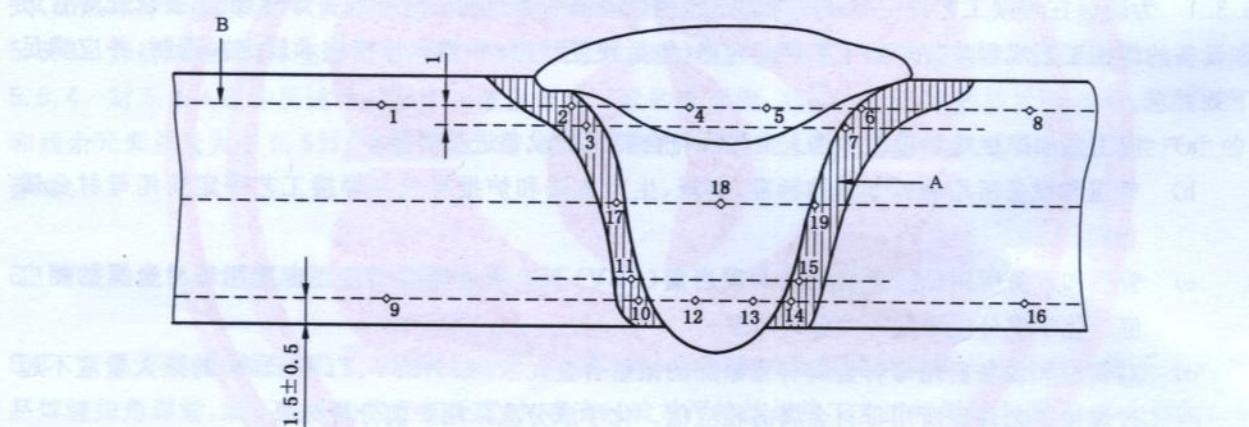
图 4 热影响区和熔敷金属硬度检测位置

平施加于已试验完毕的试样上，且在试验时的温度与试验时的温度之差不大于 $\pm 10^{\circ}\text{C}$ 。如果试验时的温度与试验时的温度之差大于 $\pm 10^{\circ}\text{C}$ ，则应将试验结果与试验时的温度和试验时的温度之差一起报告。



A——焊缝热影响区(浸蚀后可见);
B——虚线为测量线。

图 1 典型双面焊对接焊缝硬度检测位置



A——焊缝热影响区(浸蚀后可见);
B——虚线为测量线。

注 1：2,3,6,7,10,11,14,15,17 和 19 硬度压痕应完全在热影响区内，并且尽量靠近熔敷金属与热影响区之间的熔合线。

注 2：上部的测量线应位于适当位置使得 2 和 6 压痕与最后焊道的热影响区或与最后焊道的熔合线的变化轮廓一致。

图 2 典型单面焊对接焊缝硬度检测位置

6.2.3 产品焊接硬度测定的位置应符合如下要求：

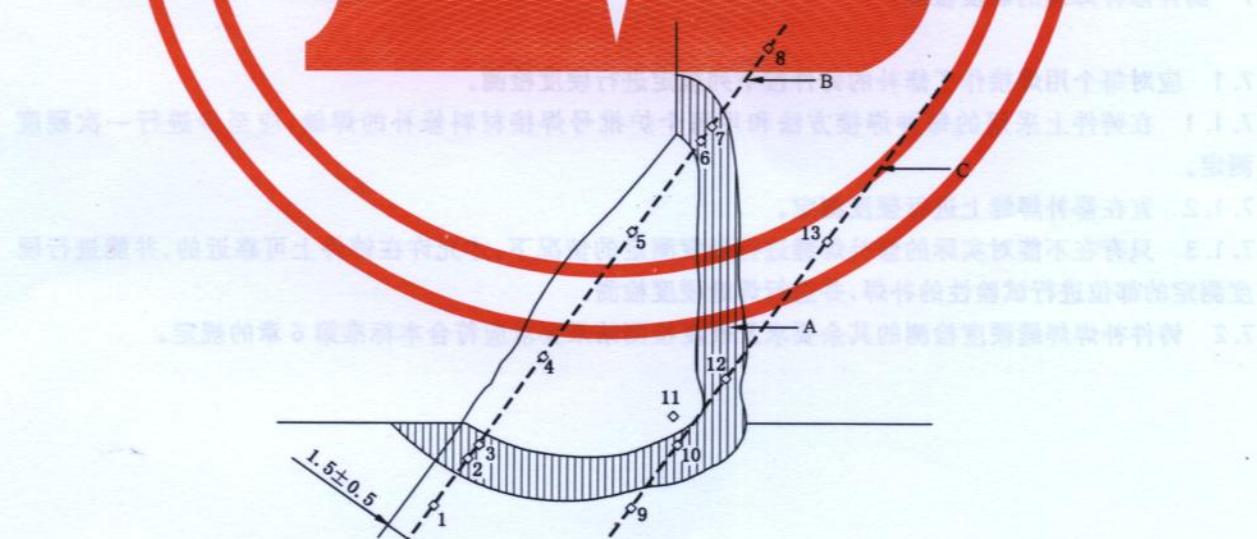
a) 焊道和配管每段开坡口每条对接焊缝至少检测一次；

b) 不被检测到一次的对接焊缝切开全部和热影响区至少各检测一次。

6.2.3 产品焊接硬度测定的位置应符合如下要求：

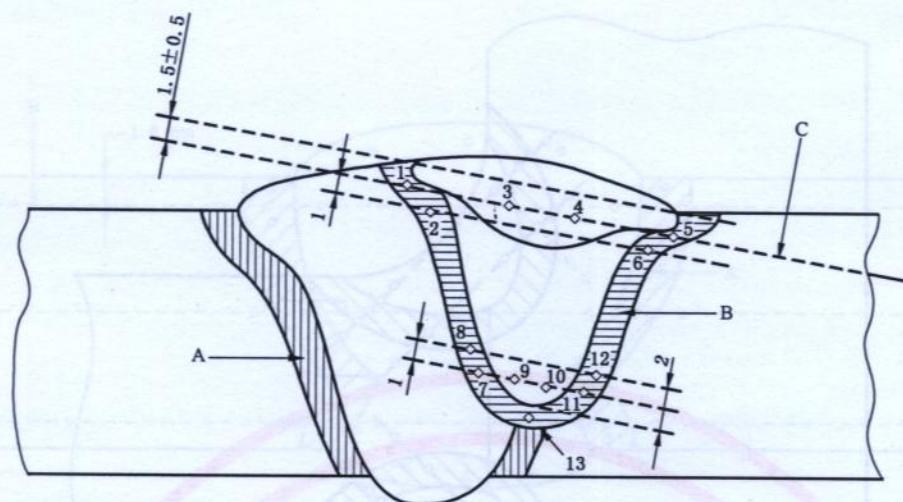


图 3 典型双面焊角焊缝硬度检测位置



A—焊缝热影响区(浸蚀后可见);
B—虚线为测量线;
C—虚线为测量线,平行于测量线 B 并穿过焊接金属和焊后热影响区之间的熔合边界。
注: 3, 6, 10 和 12 硬度压痕应完全在热影响区内,并且尽量靠近焊接金属与热影响区之间的熔合线。

图 4 典型单面焊角焊缝硬度检测位置



A——初始焊缝热影响区；

B——补焊热影响区；

C——虚线为测量线的平行线。

注：上部的测量线应位于适当位置，使得热影响区的压痕与最后焊道的热影响区或最后焊道的盖面焊熔合线的变化轮廓一致。

图 5 典型补焊和部分熔透焊缝硬度检测位置

注：图 1~图 5 仅为示意图。在三种焊接类型中，应从图中的“测量点”位置获得典型的硬度检测结果，“测量点”位置覆盖了从热影响区穿过焊熔合线区域的硬度。

6.3.3 硬度检测结果应写入焊接工艺评定报告中。应包括硬度检测位置示意图和对应的硬度值。

7 铸件修补焊缝的硬度检测

7.1 应对每个用焊接作了修补的铸件按下列规定进行硬度检测。

7.1.1 在铸件上采用的每种焊接方法和用每个炉批号焊接材料修补的焊缝，应至少进行一次硬度测定。

7.1.2 宜在修补焊缝上进行硬度测定。

7.1.3 只有在不能对实际的修补焊缝进行硬度测定的情况下，才允许在铸件上可靠近的、并能进行硬度测定的部位进行试验性的补焊，并进行焊缝硬度检测。

7.2 铸件补焊焊缝硬度检测的其余要求及硬度检测结果要求应符合本标准第 6 章的规定。

附录 A

(资料性附录)

条文说明

本附录条号后括弧内数字表示本标准正文中条文的编号。

- A.1 (3.5) 硫化物应力开裂(SSC)是氢应力开裂(HSC)的一种形式,它是由溶于水的 H₂S 与钢材腐蚀阴极反应析出的氢原子,在硫化物(H₂S、S²⁻ 或 HS⁻)的催化下难以结合成氢分子逸出,而吸附在钢材表面,并向钢中扩散、富集导致的。高强度钢和硬焊缝易发生 SSC。
- A.2 (3.6) 应力定向氢致开裂(SOHIC)的开裂可被归类为由外应力和氢致开裂裂纹周围的局部应变共同引起的 SSC。SOHIC 与 SSC 和 HIC/SWC 有关。在直焊缝钢管的母材和压力容器焊缝的热影响区都观察到 SOHIC。SOHIC 并不是一种常见的现象,其通常与低强度铁素体的管道和压力容器用钢有关。
- A.3 (3.7) 软区裂纹(SZC)是指在操作载荷的作用下,软区可能屈服,并且塑性变形会局部地积累起来,增加了抗 SSC 材料的 SSC 敏感性形成的开裂。该软区与碳钢的焊接有密切关系。
- A.4 (5.4.4) 有意添加微量合金元素通常指材料中 Nb、V 和 Ti 的质量分数各大于 0.01%,B 的质量分数大于 0.005%。
- A.5 (5.4.5a)) 用便携式布氏硬度计检测热影响区硬度只是一种检测热影响区平均硬度的方法,由于此方法的压头是钢珠,压痕面积大,测得的是一个区域的平均硬度值,不能代表热影响区高硬度点的硬度值。

参 考 文 献

- [1] SY/T 0059—1999 控制钢制设备焊缝硬度防止硫化物应力开裂技术规范
[2] NACE RP 0472—2005 Standard Recommended Practice Methods and Controls to Prevent In-Service Environmental Cracking of Carbon Steel Weldments in Corrosive Petroleum Refining Environments

参考文献
[1] SY/T 0059—1999 控制钢制设备焊缝硬度防止硫化物应力开裂技术规范
[2] NACE RP 0472—2005 Standard Recommended Practice Methods and Criteria to Control In-Service Environmental Cracking of Carbon Steel Weldments in Corrosive Petroleum Refining Environments

中华人民共和国
国家标准

控制钢制管道和设备焊缝硬度
防止硫化物应力开裂技术规范

GB/T 27866—2011

*

中国标准出版社出版发行
北京市朝阳区和平里西街甲2号(100013)
北京市西城区三里河北街16号(100045)

网址 www.spc.net.cn
总编室:(010)64275323 发行中心:(010)51780235
读者服务部:(010)68523946

中国标准出版社秦皇岛印刷厂印刷
各地新华书店经销

*

开本 880×1230 1/16 印张 1 字数 21 千字
2012年4月第一版 2012年4月第一次印刷

*
书号: 155066·1-44933 定价 18.00 元



GB/T 27866-2011

如有印装差错 由本社发行中心调换
版权所有 侵权必究
举报电话:(010)68510107