



(12) 实用新型专利

(10) 授权公告号 CN 203140953 U

(45) 授权公告日 2013. 08. 21

(21) 申请号 201320103507. 0

(ESM) 同样的发明创造已同日申请发明专利

(22) 申请日 2013. 03. 06

(73) 专利权人 青岛四方庞巴迪铁路运输设备有
限公司

地址 266111 山东省青岛市城阳区棘洪滩镇
锦宏东路 86 号

(72) 发明人 张永杰 程石来 徐晓东 王洋
唐海鹰

(74) 专利代理机构 北京元中知识产权代理有限
责任公司 11223

代理人 曲艳

(51) Int. Cl.

B23K 9/173(2006. 01)

B23K 9/025(2006. 01)

B23K 9/235(2006. 01)

B23K 33/00(2006. 01)

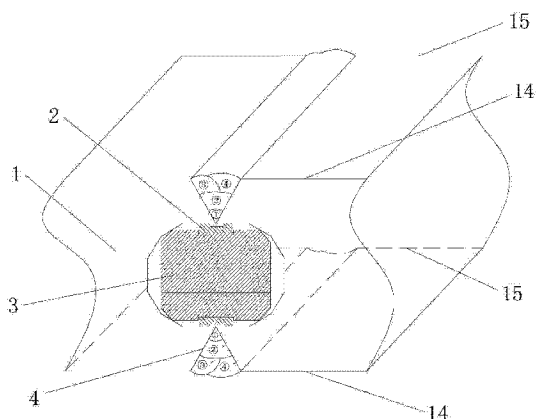
权利要求书1页 说明书4页 附图2页

(54) 实用新型名称

一种铝型材车钩板

(57) 摘要

本实用新型提供了一种铝型材车钩板，车钩板是由两块相同形状的铝型材板组成，一块铝型材板的一端相对两侧的直角上有两个切角，在两个切角之间设有一凹口，将两块铝型材板的切角形成的切角边相对对齐，进行焊接而成，两块铝型材板对接后切角形成的两个“V”型坡口焊接时的焊缝为三层四道的焊缝。本实用新型的铝型材车钩板的焊接质量稳定，产品的合格率高，焊接后的变形小，而且焊接层道数减少，降低了操作者的劳动强度。



1. 一种铝型材车钩板,其特征在于,所述车钩板是由两块相同形状的铝型材板(1)组成,所述一块铝型材板的一端相对两侧的直角上有两个切角,在两个切角之间设有一凹口,将两块铝型材板(1)的切角形成的切角边相对对齐,进行焊接而成,所述两块铝型材板对接后切角形成的两个“V”型坡口(4)焊接时的焊缝为三层四道的焊缝。

2. 根据权利要求1所述的一种铝型材车钩板,其特征在于,所述焊缝为一层打底焊,在打底焊上为一层填充焊,在填充焊上为一层盖面焊。

3. 根据权利要求2所述的一种铝型材车钩板,其特征在于,所述盖面焊为焊接两次的两道焊缝的盖面焊。

4. 根据权利要求2所述的一种铝型材车钩板,其特征在于,所述打底焊为单丝协同式脉冲熔化极惰性气体保护焊,填充焊、盖面焊为双丝脉冲熔化极惰性气体保护焊。

5. 根据权利要求4所述的一种铝型材车钩板,其特征在于,所述打底焊用直径为1.2mm实芯焊丝进行焊接的打底焊,填充焊、盖面焊用直径1.6mm实芯焊丝进行焊接的填充焊、盖面焊。

6. 根据权利要求1所述的一种铝型材车钩板,其特征在于,所述“V”型坡口(4)为两个,焊接时一个“V”型坡口处,焊缝由前端(14)焊向后端(15),另一个“V”型坡口处,焊缝由后端(15)焊向前端(14)。

7. 根据权利要求1所述的一种铝型材车钩板,其特征在于,所述车钩板的两个“V”型坡口(4)处焊缝用IGM龙门机器人自动焊接系统进行焊接而成的焊缝。

8. 根据权利要求1所述的一种铝型材车钩板,其特征在于,在两块铝型材板对接后凹口形成的型腔内,“V”型坡口(4)的尖角处放置两块使“V”型坡口的尖角焊透并且焊缝背面成形的垫板(2),所述垫板(2)在焊接完成后与车钩板焊接为一体。

一种铝型材车钩板

技术领域

[0001] 本实用新型属于机械制造领域,特别涉及一种铝型材车钩板。

背景技术

[0002] 在高速轨道车辆中,铝合金材质的车钩板是最关键的部件之一,在焊接质量、加工质量、尺寸质量等各方面要求都是最高的。目前国内外传统的焊接工艺是采用手工焊接,用一种直径的焊丝,采用单丝脉冲 MIG 焊接模式在工装上进行焊接,进行 1 次打底焊、6 次填充焊、4 次盖面焊。这种传统的手工焊接工艺在实际生产中存在诸多缺点:第一,手工焊接质量不稳定,经常在焊缝中出现未焊透,未熔合,链状气孔,过渡渗透等超标缺陷,而返修的成功率又非常低导致最终产品的成品率低;第二,采用手工焊接,焊接速度慢,焊接厚大挤压型材时需要焊接非常多的层道数,并且由于铝合金散热快则需要不断地进行预热,导致生产效率非常低;第三,采用手工焊接导致热输入不均匀,从而焊接完成后工件的变形较大,经常产生错边,尺寸超差等缺陷,而厚大挤压型材焊后的调修又非常困难,焊后尺寸不合格,导致生产效率低下;第四,车钩板焊工焊接作业时由于质量要求高,焊接层道数多,造成工人劳动强度非常大。因而通过手工焊接而成的车钩板无法满足高速轨道车辆的质量、效率、合格率的要求。

实用新型内容

[0003] 为克服手工焊接而成的车钩板质量不稳定、生产率低、焊接变形大的缺点,本实用新型提供一种铝型材车钩板,焊接质量稳定,产品的合格率高,生产效率高,焊接后的变形小,焊后不需要进行调修就可满足平面度要求,而且焊接层道数减少,降低了操作者的劳动强度。

[0004] 本实用新型解决其技术问题所采用的技术方案是:一种铝型材车钩板,其特征在于,车钩板是由两块相同形状的铝型材板组成,一块铝型材板的一端相对两侧的直角上有两个切角,在两个切角之间设有一凹口,将两块铝型材板的切角形成的切角边相对对齐,进行焊接而成,两块铝型材板对接后切角形成的两个“V”型坡口焊接时的焊缝为三层四道的焊缝,因而焊接而成的铝型材车钩板质量稳定,产品合格率高,焊后变形小。

[0005] 焊缝为一层打底焊,在打底焊上为一层填充焊,在填充焊上为一层盖面焊。

[0006] 盖面焊为焊接两次的两道焊缝的盖面焊,使得盖面焊质量更稳定。

[0007] 打底焊为单丝协同式脉冲熔化极惰性气体保护焊,填充焊、盖面焊为双丝脉冲熔化极惰性气体保护焊,保证焊接质量,焊接时热量均匀。

[0008] 打底焊用直径为 1.2mm 实芯焊丝进行焊接的打底焊,填充焊、盖面焊用直径 1.6mm 实芯焊丝进行焊接的填充焊、盖面焊,有助于提高生产效率。

[0009] “V”型坡口为两个,焊接时一个“V”型坡口处,焊缝由前端焊向后端,另一个“V”型坡口处,焊缝由后端焊向前端。

[0010] 车钩板的两个“V”型坡口处焊缝用 IGM 龙门机器人自动焊接系统进行焊接而成的

焊缝,代替手工焊接,使得焊接后变形小,成品率高。

[0011] 在两块铝型材板对接后凹口形成的型腔内,“V”型坡口的尖角处放置两块使“V”型坡口的尖角焊透并且焊缝背面成形的垫板,垫板在焊接完成后与车钩板焊接为一体,使得“V”型坡口的尖角处焊接更稳固。

[0012] 本实用新型的有益效果是,实现了车钩板的焊接质量稳定,产品的合格率高,生产效率高,焊接后的变形小,焊后不需要进行调修就可满足平面度要求,而且焊接层道数减少,降低了操作者的劳动强度。

附图说明

[0013] 下面结合附图对本实用新型所述的铝型材车钩板进行具体说明。

[0014] 图 1 是本实用新型的焊接结构图;

[0015] 图 2 是本实用新型的焊接整体示意图;

[0016] 图 3 是本实用新型的垫板支撑工装处于基准线的结构示意图;

[0017] 图 4 是本实用新型的垫板支撑工装处于顶紧状态时的结构示意图。

具体实施方式

[0018] 如图 1 和图 2 所示,车钩板是由两块相同形状的铝型材板 1 组成,一块铝型材板的一端相对两侧的直角上有两个切角,在两个切角之间设有一凹口,将两块铝型材板的切角形成的切角边相对对齐,进行焊接而成车钩板。两块铝型材板 1 对接后,两个凹口形成型腔,四个切角形成两个“V”型坡口 4。正对“V”型坡口 4 的尖角处放置两块垫板 2,使“V”型坡口的尖角焊透并且焊缝背面成形。对两个“V”型坡口 4 进行焊接,为三层四道的焊缝,将两块铝型材板 1 焊接成一块车钩板。焊接时通过 IGM 龙门机器人焊接系统完成的,代替手工焊接,焊后变形小,产品合格率高。

[0019] 两块铝型材板 1 焊接成车钩板的工艺步骤如下:

[0020] a、将两块铝型材板 1 的凹口端相对接,放置在组焊工装平台 5 上;

[0021] b、在型腔内,正对“V”型坡口 4 的尖角处放置两块使“V”型坡口的尖角焊透并且焊缝背面成形的垫板 2 及在两块垫板之间放置一个支撑力可调节的垫板支撑工装 3,垫板支撑工装 3 支撑着垫板 2,使垫板 2 紧密固定在“V”型坡口 4 尖角处,保证垫板 2 起到使“V”型坡口的尖角焊透并且焊缝背面成形的作用,调整两块铝型材板 1 之间的横向间隙,通过工装压紧器 6 在水平方向夹紧两块铝型材板 1,通过工装压紧杆 7 在垂直方向压紧两块铝型材板 1,将垫板支撑工装 3 顶紧垫板 2,因而两块铝型材板 1 与工装压紧器 6、工装压紧杆 7 和组焊工装平台 5 是固定在一起的;

[0022] c、在“V”型坡口 4 的两侧分别设置与“V”型坡口 4 具有相同坡口的引弧板和息弧板,将引弧板和息弧板点焊在两块铝型材板的“V”型坡口 4 的两侧,避免铝型材板在起弧和收弧时的焊缝不熔合;

[0023] d、对两块铝型材板的“V”型坡口 4 进行预热,用直径为 1.2mm 实芯焊丝进行单丝协同式脉冲熔化极惰性气体保护焊(即单丝协同式脉冲 MIG 焊)完成一面的打底焊①,翻转两块铝型材板 1,再用直径为 1.2mm 实芯焊丝进行单丝协同式脉冲熔化极惰性气体保护焊(即单丝协同式脉冲 MIG 焊)完成另一面的打底焊①',这时垫板 2 与“V”型坡口 4 焊接在

一起,将垫板支撑工装 3 取出;

[0024] e、在打底焊的基础上,对两块铝型材板的“V”型坡口 4 进行预热,用直径 1.6mm 实芯焊丝进行双丝脉冲熔化极惰性气体保护焊(即双丝脉冲 MIG 焊)完成一面填充焊②,翻转两块铝型材板 1,再用直径 1.6mm 实芯焊丝进行双丝脉冲熔化极惰性气体保护焊(即双丝脉冲 MIG 焊)完成另一面的填充焊②’;

[0025] f、完成填充焊后,对两块铝型材板 1 进行两次盖面焊,第一次盖面焊,对两块铝型材板的“V”型坡口 4 进行预热,用直径 1.6mm 实芯焊丝进行双丝脉冲熔化极惰性气体保护焊(即双丝脉冲 MIG 焊)完成一面的“V”型坡口一侧的盖面焊③,翻转两块铝型材板 1,再用直径 1.6mm 实芯焊丝进行双丝脉冲熔化极惰性气体保护焊(即双丝脉冲 MIG 焊)完成另一面的“V”型坡口一侧的盖面焊③’;再进行第二次盖面焊,对两块铝型材板的“V”型坡口 4 进行预热,用直径 1.6mm 实芯焊丝进行双丝脉冲熔化极惰性气体保护焊(即双丝脉冲 MIG 焊)完成一面的“V”型坡口另一侧的盖面焊④,翻转两块铝型材板 1,再用直径 1.6mm 实芯焊丝进行双丝脉冲熔化极惰性气体保护焊(即双丝脉冲 MIG 焊)完成另一面的“V”型坡口另一侧的盖面焊④’;

[0026] g、两块铝型材板焊接完成后形成车钩板。

[0027] 焊接时,焊接时两个“V”型坡口 4 处焊缝焊接方向相反。在一个“V”型坡口 4 处,当进行打底焊时,焊缝由“V”型坡口的前端 14 开始焊接,到“V”型坡口的后端 15 焊接终止;在另一个“V”型坡口 4 处,当进行打底焊时,焊缝由“V”型坡口的后端 15 开始焊接,到“V”型坡口的前端 14 焊接终止。在一个“V”型坡口 4 处,当进行填充焊时,焊缝由“V”型坡口的前端 14 开始焊接,到“V”型坡口的后端 15 焊接终止;在另一个“V”型坡口 4 处,当进行填充焊时,焊缝由“V”型坡口的后端 15 开始焊接,到“V”型坡口的前端 14 焊接终止。重复这样的焊接操作,直至将盖面焊焊接完成。

[0028] 焊接时,打底焊采用单丝焊接,保证焊接质量的稳定,协同式脉冲焊,保证焊接时热量均匀。打底焊采用直径 1.2mm 焊丝,更容易得到合适的焊接工艺,保证焊接质量。填充焊和盖面焊采用直径 1.6mm 焊丝,有助于提高生产效率。

[0029] 如图 3、4 所示,垫板支撑工装 3 包括第一顶进螺杆 8,第二顶进螺杆 9,以及两块相互咬合的顶板 10 和底板 11。顶板 10 上设有若干突出部 12,所述的突出部的形状为直角梯形,突出部依次排列,相邻两个突出部之间为分隔一定的距离的平面 13。底板 11 设有与顶板相同形状的突出部,将顶板 10 和底板 11 相对旋转 180°,使得顶板 10 突出部直角梯形的斜边与底板 11 突出部直角梯形的斜边相贴合,顶板 10 突出部直角梯形的上底对应于底板 11 相邻两个突出部之间的平面 13,底板 11 突出部直角梯形的上底对应于顶板 10 相邻两个突出部之间的平面 13,使得顶板的突出部与底板的突出部相互咬合。

[0030] 如图 3 所示,当拧紧第一顶进螺杆 8 时,第一顶进螺杆 8 在水平方向上推动底板 11,底板 11 在相邻两个突出部之间的平面 13 上相对滑动,使得底板 11 与第二顶进螺杆 9 紧密贴合,垫板支撑的高度在基准 36mm。如图 4 所示,当拧动第一顶进螺杆 8 使第一顶进螺杆 8 退出拧紧状态,再拧紧第二顶进螺杆 9 时,第二顶进螺杆 9 在水平方向上推动底板 11,顶板 10 与底板 11 在突出部直角梯形的斜边上相对滑动,使得底板 11 与第一顶进螺杆 8 紧密贴合,垫板支撑的高度增加,如 40mm 或者更大。垫板支撑工装保证了垫板能够紧密贴合并支撑垫板,使垫板起到保证“V”型坡口的尖角焊透并且焊缝背面成型的作用。支撑力是

可调节的,可以轻易将垫板支撑工装从型腔内部取出。

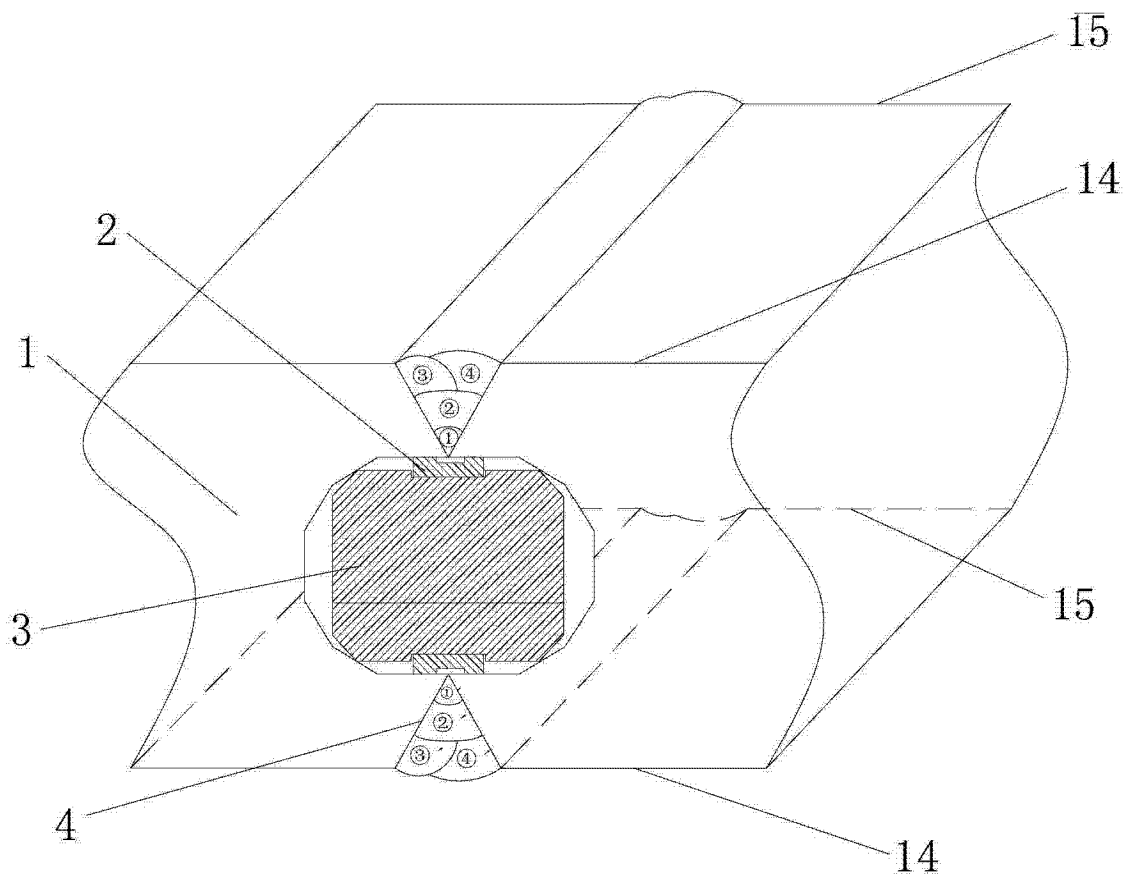


图 1

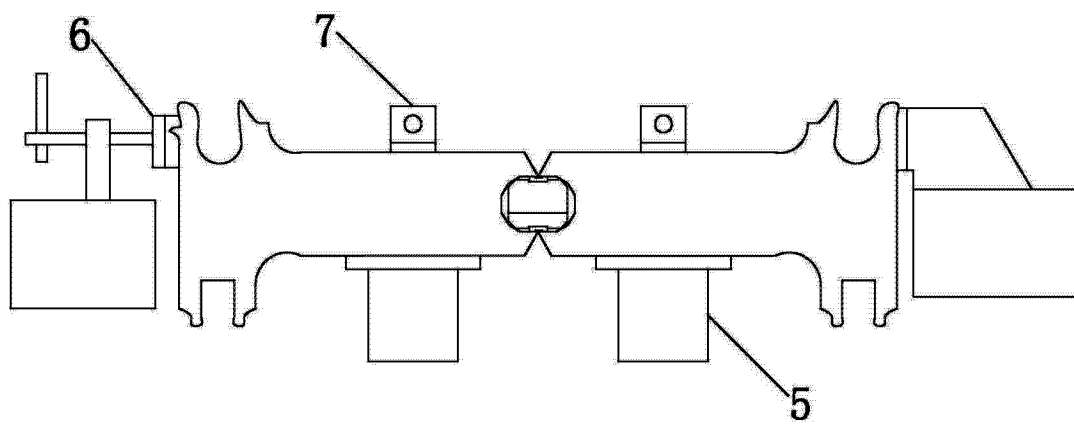


图 2

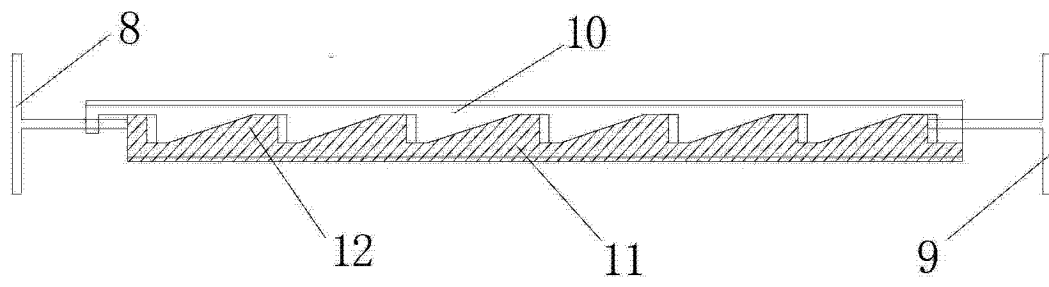


图 3

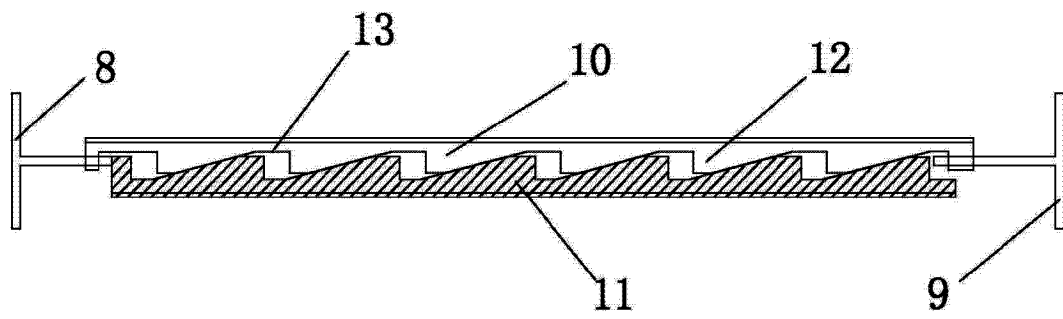


图 4