



Ni/Al/Zn 钎料层对 AZ31/2024 异种金属 钎焊接头组织及性能的影响

李一楠¹, 崔 壮¹, 吴志远¹, 闫久春², 彭子龙¹, 周韬帅¹

(1. 青岛理工大学 机械与汽车工程学院, 青岛 266520;

2. 哈尔滨工业大学 先进焊接及连接国家重点实验室, 哈尔滨 150001)

摘 要: 采用 Ni/Al/Zn 复合钎料层对 AZ31 和 2024 合金实现了大气环境下、无钎剂的超声辅助瞬间液相扩散连接(U-TLP), 研究采用 Ni 层、Ni/Zn 层、Zn/Ni/Zn 层及 Al/Zn/Ni/Zn 层时钎缝的微观组织及接头的力学性能, 分析 Ni 箔、Al 箔及 Zn 箔在 U-TLP 过程中的作用。结果表明: 通过调整 Ni/Al/Zn 复合钎料层的组合形式, 可以实现对钎缝微观组织的调控及力学性能的改善, 采用 Al/Zn/Ni/Zn 复合钎料层时钎缝剪切强度达到最高值(95.3 MPa)。Ni 箔起到了“物理屏障”的作用, 阻碍了 Mg-Al 金属间化合物(IMCs)的形成, 但是由于铝合金一侧钎缝仅由 Al₃Ni 组成, 接头剪切强度仅为 21.2 MPa。Zn 箔的添加促进铝母材溶解, 增加 Al₃Ni 的数量并形成 Zn-Al 共晶, 提高 2024 合金一侧的连接强度。Al 箔的填入降低 AZ31 合金的溶蚀, 并在镁合金侧形成 MgZn₂、MgZn 和含有 Mg₂Ni、Al₃Ni、AlMg₄Zn₁₁ 和 NiZn₈ 的混合 IMCs 层的组织, 提高 AZ31 合金与 Ni 箔的连接。

关键词: Ni/Al/Zn 复合钎料层; AZ31/2024; 异种金属钎焊接头; 超声; 瞬间液相扩散焊; 复合钎料层; 力学性能

文章编号: 1004-0609(2021)-06-1526-10

中图分类号: TG456.9

文献标志码: A

引文格式: 李一楠, 崔 壮, 吴志远, 等. Ni/Al/Zn 钎料层对 AZ31/2024 异种金属钎焊接头组织及性能的影响[J]. 中国有色金属学报, 2021, 31(6): 1526–1535. DOI: 10.11817/j.ysxb.1004.0609.2021-37821

LI Yi-nan, CUI Zhuang, WU Zhi-yuan, et al. Influence of Ni/Al/Zn multi-interlayers on microstructure and mechanical performance of AZ31/2024 dissimilar alloy brazing joints[J]. The Chinese Journal of Nonferrous Metals, 2021, 31(6): 1526–1535. DOI: 10.11817/j.ysxb.1004.0609.2021-37821

近年来, 随着汽车制造及航天航空领域中构件轻量化的要求, 镁/铝异种金属连接件有着巨大的应用需求, 因此实现镁/铝异种金属的连接引起了广泛的关注^[1-2]。目前, 镁/铝异种金属连接的主要方法有熔化焊^[3]、扩散焊^[4-6]、电阻点焊^[7]、搅拌摩擦焊^[8]及接触反应钎焊^[9]等。连接时的瓶颈问题是易生成大量的脆性的 Mg-Al 金属间化合物(IMCs)—Al₁₂Mg₁₇ 和 Al₃Mg₂, 导致接头强度过低。为了抑制 Mg-Al IMCs 的生成, 在镁、铝合金之间添加中间层是研究的热点与趋势^[10]。采用 Zn、Zn-xAl 及

Sn-xZn 钎料, 通过惰性气体保护炉中钎焊的方法可以连接镁/铝异种金属, 发现通过调整钎焊时间及温度可以控制 IMCs 的生成^[11-13]。

超声辅助瞬间液相扩散焊(U-TLP)是近年来发展较快的一种钎焊方法, 具有低成本、钎焊时间短、无钎剂等优点, 可以实现大气环境下铝合金^[14]、镁合金^[15]及陶瓷材料^[16]的连接。采用 Sn-xZn 和 Zn-xAl 中间层可以实现镁/铝异种金属 U-TLP 连接^[17-18]。由于中间层的熔点低于母材熔点, 且超声的声流效应加速了镁、铝合金在钎缝中溶解, 导致 Mg-Al

基金项目: 国家自然科学基金资助项目(51871128, 51875300); 山东省自然科学基金资助项目(ZR2017MEE012, ZR2018MEE017); 山东省重点研发计划项目(2018GGX103036)

收稿日期: 2020-08-07; **修订日期:** 2021-05-06

通信作者: 李一楠, 教授, 博士; 电话: 18669735631; E-mail: liyinan@qut.edu.cn

IMCs 仍存在于钎缝中, 从而限制了接头强度的提升^[19-20]。近年来, 熔点高于两侧母材的中间层-Ni 中间层被用于镁/铝异种金属的连接^[21-25]。研究发现, 由于形成 Al_3Ni 与 Mg_2Ni 所需的 ΔG 低于 Mg-Al IMCs 所需的 ΔG , 通过添加 Ni 层可以一定程度地抑制 Mg-Al IMCs 的生成^[23]。采用 Ni 箔对纯铝和带有 Al 涂层的纯镁进行真空扩散焊连接, 利用 Ni 箔的阻隔作用可以完全避免 Mg-Al IMCs 出现, 但接头的剪切强度仅为 24.8 MPa^[26-27]。

因此, 本文通过调整 Ni/Al/Zn 复合中间层的组合形式, 采用 U-TLP 方法可以实现大气环境下无钎剂、快速、无缺陷地连接 AZ31 和 2024 合金。通过调控 Ni 箔两侧的反应物种类的手段, 达到提高钎缝力学性能的目的。首先, 采用 4 种 Ni/Al/Zn 复合中间层的组合形式, 均实现了 AZ31/2024 异种金属在大气环境下 15 s 内的快速、无缺陷连接。其次, 分析了采用不同中间层组合形式对钎缝微观组织形貌的影响, 通过断口的物相分析及纳米压痕测试分析了接头剪切强度提升的原因。最后, 分析了 U-TLP 过程中 Ni 箔、Zn 箔及 Al 箔的作用。

1 实验

试验中所用的母材为 AZ31 镁合金(Al: 3.1%, Ce: 0.48%, Zn: 0.88%, Si: 0.11%, 质量分数)和 2024 铝合金(Cu: 4.3%, Mg: 1.7%, Fe: 0.5%), 尺寸为 20 mm×20 mm×3 mm。试验中所用的钎料为 20 μm 的 Ni 箔、20 μm 的 Al 箔和 50 μm 的 Zn 箔, 尺寸为 20 mm×20 mm。试验前先使用 400[#], 800[#] 和 1200[#] 砂纸对母材进行打磨, 然后将母材和箔片放在酒精中超声清洗 5 min。本试验 U-TLP 连接

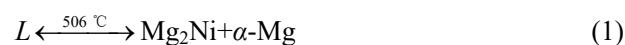
装置如文献[28]所示, 复合中间层的组合方式如图 1 所示, 超声波发生器产生的超声频率为 30 kHz, 超声振幅为 9~12 μm 。焊件由中频感应系统加热, 通过红外测温仪(MIK-AL-10)监测钎缝温度。

试验在大气环境下进行, 超声工具头施加在焊件顶部的压力为 0.15 MPa。当达到钎焊温度时, 对试样施加一定的超声作用时间, 而后空冷完成连接。采用 MERLIN Compact 热场发射扫描电子显微镜(SEM)观察显微组织形貌, 用 SEM 自带的能谱仪(EDS)分析成分, 采用纳米压痕仪(MTS)进行显微硬度测试, 压痕深度 500 nm, 加载时间 10 s。使用拉伸机(WDW-50 kN)测试剪切强度, 加载速度为 0.2 mm/min, 用 X 射线衍射仪(D/max 2200VPC)分析断口的物相组成。

2 结果与分析

2.1 采用 Ni/Al/Zn 复合钎料层时接头的微观组织

图 2 所示为采用不同组合的复合钎料层时 U-TLP 连接 AZ31/2024 异种金属钎缝的微观组织形貌, 表 1 所列钎缝中各个相的成分分析。当采用 Ni 箔作为中间层时, 由于 Mg 与 Ni、Al 与 Ni 的共晶反应温度分别为 506 和 640 $^{\circ}\text{C}$, 因此连接温度定为 530 $^{\circ}\text{C}$, 加热达到该温度后, 分别施加 10 s 和 15 s 超声。如图 2(a)和(b)所示, 可以看出 AZ31 合金一侧有明显反应而 2024 铝合金一侧无反应。AZ31 侧在声场介入下, 镁合金表面的氧化膜迅速破裂并除去, 并发生如下反应, 如式(1)所示:



有共晶组织生成, 此外沿着 Ni 箔有一层 Mg_2Ni 生成(表 1 中 A 点), 说明镁合金与 Ni 箔之间产生

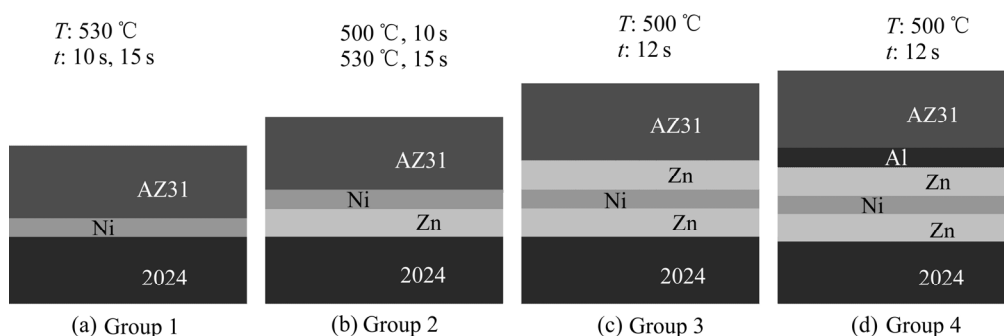


图 1 Ni/Al/Zn 复合钎料层的组合形式

Fig. 1 Set-up of Ni/Al/Zn multi-interlayers: (a) Ni, (530 $^{\circ}\text{C}$, 10 s, 15 s); (b) Ni/Zn, (500 $^{\circ}\text{C}$, 10 s), (530 $^{\circ}\text{C}$, 15 s); (c) Zn/Ni/Zn, (500 $^{\circ}\text{C}$, 12 s); (d) Al/Zn/Ni/Zn, (500 $^{\circ}\text{C}$, 12 s)

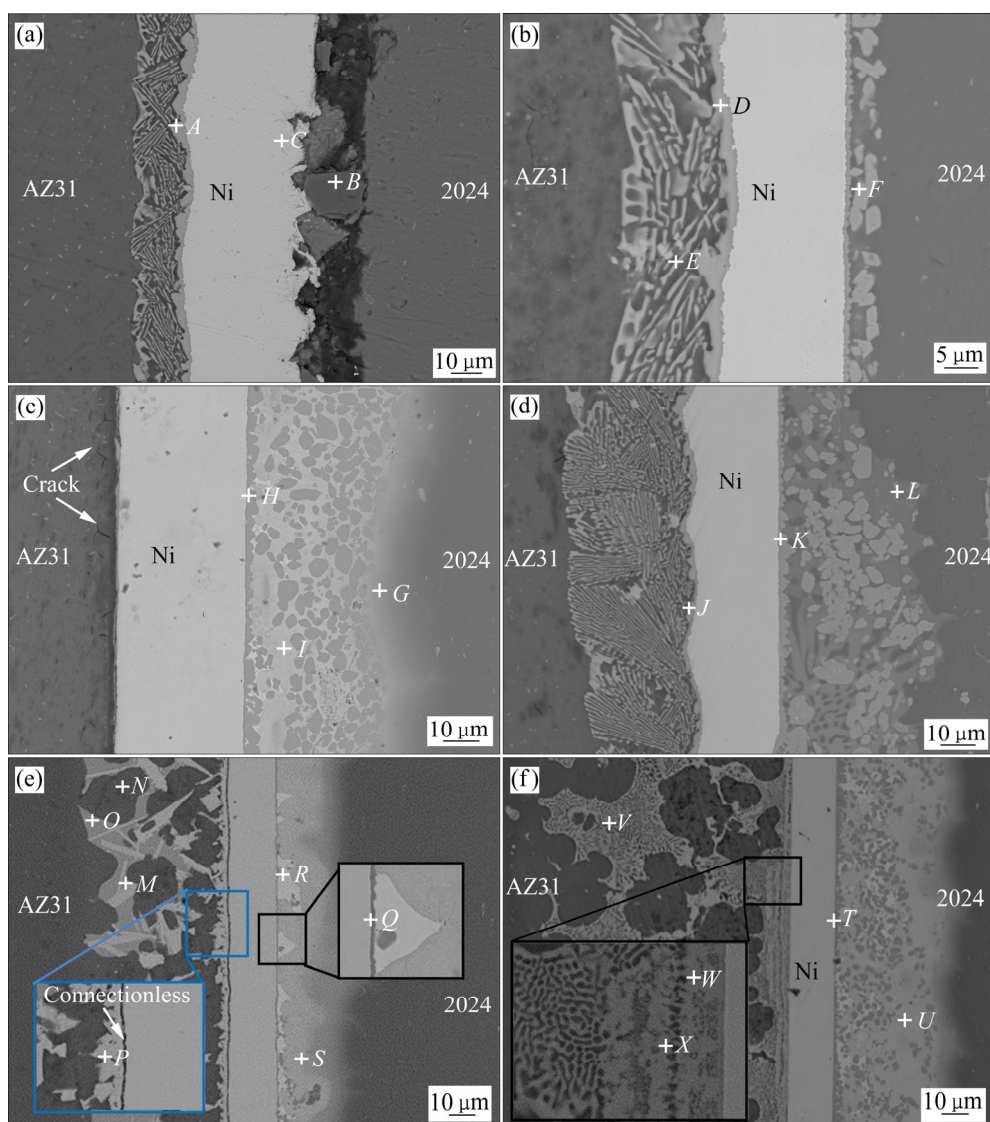


图2 AZ31/2024 采用不同组合形式的复合钎料层通过 U-TLP 连接后的钎缝的微观组织形貌

Fig. 2 Microstructures of joints with various set-up of interlayers: (a) Ni, (530 °C, 10 s); (b) Ni, (530 °C, 15 s); (c) Ni/Zn, (500 °C, 10 s), (530 °C, 10 s); (d) Ni/Zn, (500 °C, 10 s), (530 °C, 15 s); (e) Zn/Ni/Zn, (500 °C, 12 s); (f) Al/Zn/Ni/Zn, (500 °C, 12 s)

了扩散溶解反应。当超声作用 10 s 时, 在 2024 铝合金侧, 并无反应物生成, 仅在声场的冲击作用下, Ni 箔和铝合金表面发生了摩擦和软化, Ni 箔表面变得崎岖不平(C 点)和块状铝母材脱落(B 点)。当超声作用时间延长至 15 s 时, 镁合金一侧继续发生共晶反应, 生成 α -Mg 和 Mg_2Ni (D、E 点)。值得注意的是, 在铝合金一侧, 仅有 Al_3Ni 生成。这说明随着超声时间的延长, 变形或破裂的铝合金与 Ni 箔分别露出新鲜表面, 在声压的作用下发生了一定程度的扩散反应, 生成了 Al_3Ni 层。因此, 当采用 Ni 做中间层时, Ni 箔两侧发生的反应机制完全不同,

镁合金侧是典型的 U-TLP 连接, 反应产物是 $(\alpha-Mg+Mg_2Ni)$ 共晶组织; 而铝合金侧是典型的扩散焊连接, 反应产物是 Al_3Ni 。

为了提高铝侧的反应速度, Ni/Zn 复合中间层被采用, 如图 2(c)和(d)所示。采用该层时, 采用二次超声的工艺, 首先 500 °C 超声 10 s, 目的是促使 Ni 箔与铝合金的反应; 接下来升温至 530 °C 超声 10 s 和 15 s, 目的是促使 Ni 箔与镁合金反应。从图 2(c)中可以看出, 铝合金侧完全连接, 发生了式(2)和式(3)反应:



表 1 钎缝中微观组织 EDS 分析

Table 1 EDS of microstructure in brazing seam

Group	Experiment parameter	Point	Mole fraction/%				Alloy
			Mg	Al	Zn	Ni	
1	530 ℃ 10 s	A	68.23			31.77	Mg ₂ Ni
		B		99.60		0.40	Al BM
		C		0.47		99.53	Ni
1	530 ℃ 15 s	D	66.89			33.11	Mg ₂ Ni
		E	98.85			1.15	α-Mg (Ni)
		F		72.96		27.04	Al ₃ Ni
2	500 ℃+10 s, 530 ℃+10 s	G		85.58	13.98	0.44	α(Al) (Zn)
		H		72.30	0.83	26.87	Al ₃ Ni+NiZn ₈
		I		43.14	52.66	4.20	Zn-Al eutectic
2	500 ℃+10 s, 530 ℃+15 s	J	66.89			33.11	Mg ₂ Ni
		K		71.98		28.02	Al ₃ Ni
		L		44.73	54.32	0.96	Zn-Al eutectic
3	500 ℃ 12 s	M	55.47		43.91	0.62	MgZn
		N	96.42		3.58		α-Mg (Zn)
		O	27.82		71.79	0.39	MgZn ₂
		P	40.92		53.06	6.02	MgZn
		Q		68.09	6.12	25.79	Al ₃ Ni+NiZn ₈
		R		1.32	97.07	1.61	η-Zn
		S		44.73	54.32	0.96	Zn-Al eutectic
4	500 ℃ 12 s	T		69.59		30.41	Al ₃ Ni
		U		46.73	53.27		Zn-Al eutectic
		V	60.69	32.44	6.97		Al-Mg-Zn eutectic
		W	11.94	43.19	10.39	34.48	Al ₃ Ni+AlMg ₄ Zn ₁₁ +NiZn ₈
		X	46.12	20.06	15.33	18.49	Mg ₂ Ni+AlMg ₄ Zn ₁₁ +NiZn ₈



由于 Zn 箔在该温度下完全被熔化，在超声的声流作用下，液态锌加速流动促使了 Ni 和 Al 原子的快速扩散和溶解，促使大量的 Al₃Ni 的生成^[29]。因此，铝侧的产物为 Zn-Al 共晶、块状 Al₃Ni 和少量的 Al₃Ni+NiZn₈ 混合物(I、H 点)。在镁合金侧，与图 2(a)试样相比，相同的超声时间与钎焊温度，但是并无界面反应。这主要是因为铝侧先反应并有液相生成，继续加热到镁侧反应温度时，声场在铝侧液相反应层中发生了衰减^[30-32]，减弱了镁合金与 Ni 之间的摩擦及软化作用，因此仅在镁合金表产生了一些微裂纹，但无扩散溶解反应。将 530 ℃时超声作用时间延长至 15 s 时，如图 2(d)所示，由于声

场的破膜效应，镁合金侧发生了共晶反应，达到了冶金结合。因此，采用 Ni/Zn 符合钎料层时，Ni 箔与镁合金、铝合金均实现了 U-TLP 连接。镁侧反应产物是(α-Mg+Mg₂Ni)共晶；铝侧是 Zn-Al 共晶(L 点)、Al₃Ni(K 点)和少量 NiZn₈。

为了降低钎焊温度以防止母材软化，Zn/Ni/Zn 复合中间层被采用,如图 2(e)所示。可以看出，铝侧界面反应充分，反应产物是 η-Zn、Zn-Al 共晶和 Al₃Ni+NiZn₈ 混合物。在镁侧，Zn 箔与镁合金发生了强烈的冶金反应，生成了 α-Mg(Zn)(N 点)、MgZn(M 点)和 MgZn₂(O 点)。但是，在靠近 Ni 箔一侧，虽然有 MgZn(P 点)聚集在 Ni 箔上，但是仍有一层未连接。

为了加强镁合金与 Ni 箔之间的冶金结合，

Al/Zn/Ni/Zn 复合中间层被采用,如图 2(f)所示。可以看出,在镁侧,Al 箔与 Zn 箔完全被消耗,且反应层与 Ni 箔结合良好,无未连接现象,Ni 箔表面形成了一层包含 Mg_2Ni 、 Al_3Ni 、 $\text{AlMg}_4\text{Zn}_{11}$ 和 NiZn_8 的 IMC 混合物层,如表 2 中 X、W 点所示。

2.2 采用 Ni/Al/Zn 复合钎料层时接头力学性能

图 3 所示为采用 4 种形式复合中间层后钎缝的剪切强度和钎缝内各个相的最大纳米压痕深度时的硬度及模量。图 4 所示为钎缝的断裂位置及断口两侧的 XRD 物相分析。当仅采用 Ni 箔时,钎缝的剪切强度仅有 21.2 MPa(见图 3(a))。 Mg_2Ni 、 $(\text{Mg}_2\text{Ni}+\alpha\text{-Mg})$ 和 Al_3Ni 的纳米压痕硬度分别是 2.570、1.587 和 4.656 GPa(见图 3(b)),说明镁合金侧反应物的脆性要低于铝合金侧的反应物。因此,断裂位置出现于 Ni 箔和 2024 铝合金一侧(见图 4(a)),断口表面除了 Al 和 Ni 外,仅存在 Al_3Ni 。

当采用 Ni/Zn 复合中间层时,钎缝剪切强度提升至 50.8 MPa。断裂位置出现在 Ni 箔和 AZ31 镁合金之间(见图 4(b)),断口两侧物质主要是 Mg_2Ni 和 Mg 及 Ni。剪切强度提升及断裂位置移至镁侧的主要原因是由于 Zn 箔与铝合金生成了 Zn-Al 共晶,其纳米压痕硬度仅为 0.829 GPa,从而提高了铝侧钎缝的变形能力。

当采用 Zn/Ni/Zn 复合中间层时,由于处于镁侧的 Ni 箔界面上易出现未连接,因此断裂易出现在该处(见图 4(c)),剪切强度仅为 35.2 MPa。经 XRD 分析发现,断口处物质除了镁-锌、镁-镍的共晶反应产物外,还有 NiZn_8 存在,说明 Zn 与 Ni 在该工艺条件下可以发生扩散溶解实现液态 Zn 与 Ni 箔的连接。从图 2(e)中可以看出,沿着未连接界面附着生长了一层 MgZn ,该 IMC 的纳米压痕硬度是钎缝中所有物质中硬度最高的,为 5.884 GPa,因此脆性最大的 MgZn 层依附于未连接区域,导致了接头断裂于此且强度较低。

当采用 Al/Zn/Ni/Zn 复合中间层时,钎缝剪切强度有了明显的提升,达到 95.3 MPa,断裂发生在镁侧(见图 4(d))。断口经 XRD 分析发现,除了 MgZn_2 、 MgZn 外还存在 Mg_2Ni 、 Al_3Ni 、 $\text{AlMg}_4\text{Zn}_{11}$ 和 NiZn_8 等物质。针对图 2(f)中含有 $(\text{Mg}_2\text{Ni}$ 、 Al_3Ni 、 $\text{AlMg}_4\text{Zn}_{11}$ 和 $\text{NiZn}_8)$ 混合 IMCs 层进行纳米压痕测试,得到该 IMCs 层的硬度为 4.840 GPa,低于 MgZn

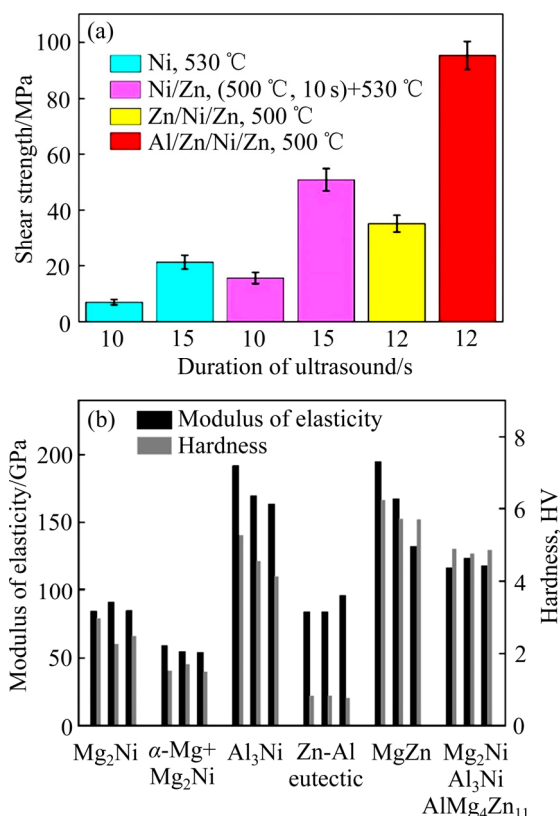


图 3 采用不同组合形式的复合钎料层的钎缝的力学性能

Fig. 3 Mechanical performance of joints with various set-up of interlayers: (a) Shear strength; (b) Nano-hardness of phases

层的硬度。剪切强度明显提升的原因如下:由于 Al 的填入使镍箔表面生成一层由 Mg_2Ni 、 Al_3Ni 、 $\text{AlMg}_4\text{Zn}_{11}$ 和 NiZn_8 组成的混合 IMCs 层,实现了 Ni 箔与镁侧反应层无缺陷连接,此外由于该层的脆性有所下降,因此强度提高。

2.3 Ni 箔、Zn 箔及 Al 箔的作用

如图 2(a)和(b)所示,采用 Ni 箔作为中间层,可以完全阻隔 AZ31 与 2024 合金的接触,从而完全避免了 Mg-AlIMCs 的生成,解决了镁铝异种金属连接的瓶颈问题,实现了镁/铝异种金属大气环境下无钎剂、快速及无缺陷连接。在声场作用下,在 Ni 箔与镁合金之间 10 s 以内发生共晶反应,组织为 $\alpha\text{-Mg}$ 和 Mg_2Ni 。在 Ni 箔与铝合金之间 15 s 时发生扩散反应,仅有 Al_3Ni 生成。接头剪切强度最高仅有 21.2 MPa,断裂位置位于 Ni 箔与 2024 铝合金之间,如图 3(a)与图 4(a)所示。剪切强度低与 Al_3Ni

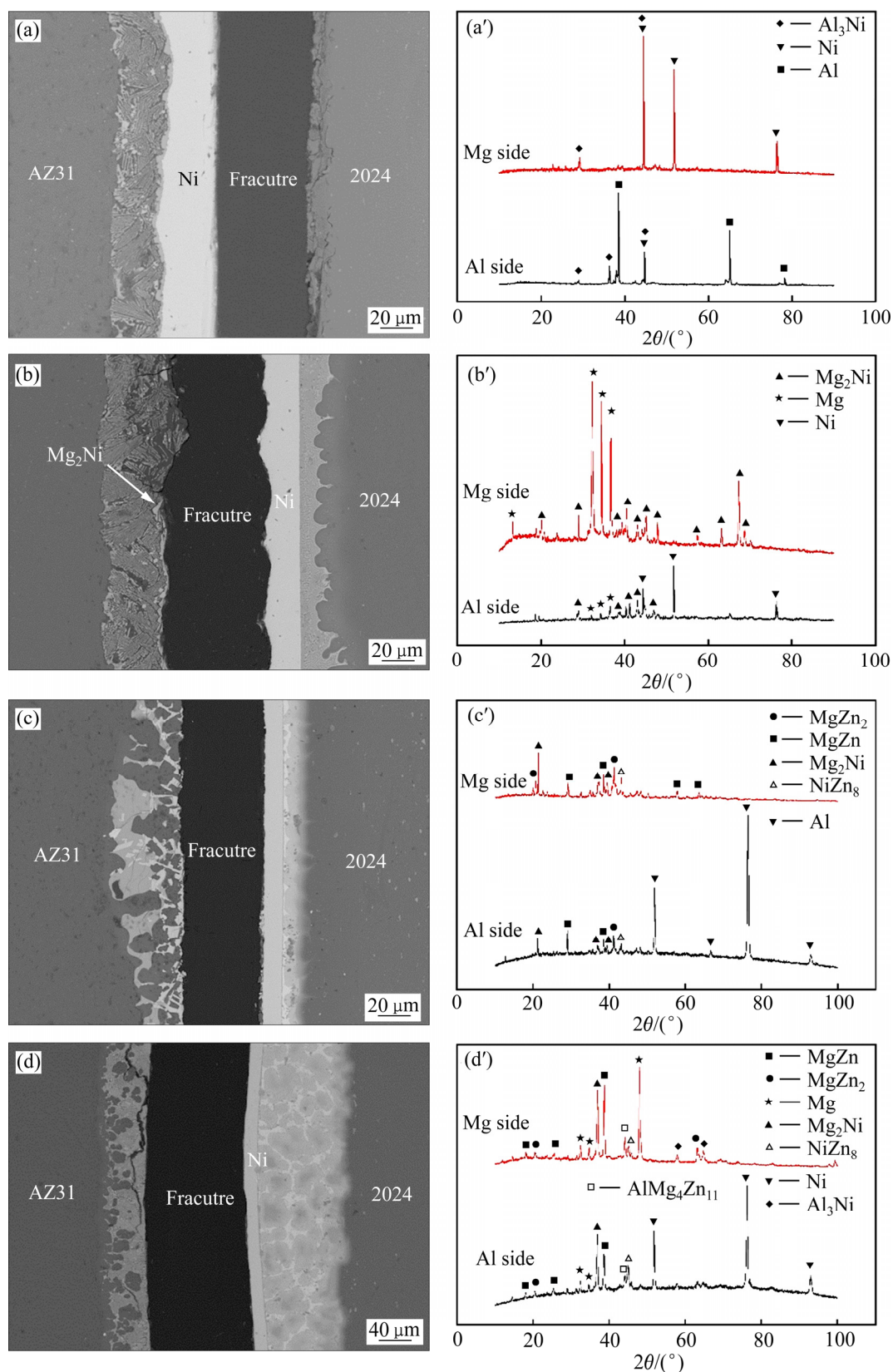


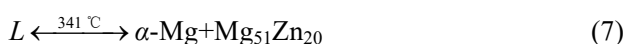
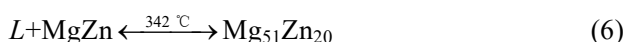
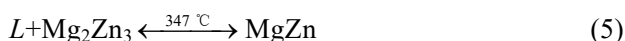
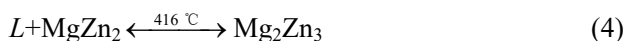
图 4 钎缝断裂位置及断口 XRD 物相分析

Fig. 4 Fracture position and XRD phase analysis of joints: (a), (a') Ni, (530 °C, 15 s); (b), (b') Ni/Zn, (500 °C, 10 s), (530 °C, 15 s); (c), (c') Zn/Ni/Zn, (500 °C, 12 s); (d), (d') Al/Zn/Ni/Zn, (500 °C, 12 s)

的性能有关,如图4(b)所示, Al_3Ni 硬度为 4.656 GPa, 明显高于 AZ31 镁合金侧的共晶产物的硬度。作为 Ni 箔与 2024 铝合金之间仅有的相, Al_3Ni 虽然可以实现铝合金一侧的连接,但是由于其自身具有硬脆性,导致接头强度较低。因此, Ni 箔作为中间层可以达到避免 Mg-Al IMCs 生成的目的,但是镁铝异种金属接头强度无法满足构件的功能性要求。

为了调控 Ni 箔与铝合金之间钎缝的微观组织及提高力学性能,在 Ni 箔与铝合金之间添加 Zn 箔。从图 2(d)可以看出,铝合金一侧的组织以 Zn-Al 共晶、 Al_3Ni 为主,且 Al_3Ni 的数量明显多于未采用 Zn 箔的接头。说明在该钎焊温度下,液态 Zn 在超声流效应下,能促使大量的 Al 溶解进入钎缝,进而与 Ni 生成大量的 Al_3Ni ,此外,液态 Zn 与溶解的 Al 反应生成了 Zn-Al 共晶。接头剪切强度最高可以达到 50.8 MPa,断裂位置位于 Ni 箔与 AZ31 镁合金一侧。如图 3(b)所示, Zn-Al 共晶的硬度仅为 0.829 GPa,硬质相 Al_3Ni 均匀分布在软相 Zn-Al 共晶晶界上,从而提高铝合金一侧的连接强度。综上所述, Zn 箔首先作为液态介质,加速了 Al 母材的溶解,促使 Al_3Ni 的生成,其次 Zn-Al 共晶的出现,降低了铝合金一侧钎缝的硬度从而改善了 Ni 箔与 2024 铝合金的结合强度。

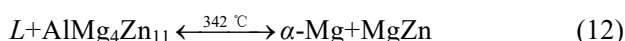
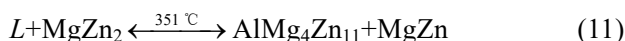
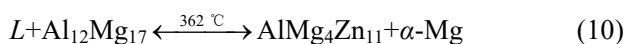
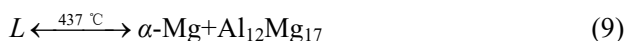
当采用 Zn/Ni/Zn 复合中间层时,在镁合金侧,在钎焊温度时,锌箔熔化,主要发生镁-镍(见式(1))及镁-锌二元反应(见式(4)~(8)),可以看出,镁-锌反应温度区间为 324~416 °C,而镁-镍反应温度为 506 °C,反应温度相差近 100 °C,在这种情况下,导致了镁-锌反应剧烈,产生大量的 MgZn 及 MgZn_2 ,致使 Zn 箔被大量消耗,降低了液态 Zn 与 Ni 箔的反应。因此,为了减少镁合金与锌箔的接触时间及减小反应温度差,在镁合金与锌箔之间添加了一层 20 μm 的 Al 箔。



当采用 Al/Zn/Ni/Zn 复合中间层时,在镁侧,

此钎焊温度下,铝箔未熔化,镁合金-铝箔界面发生如式(9)所示的镁-铝共晶反应;锌箔-铝箔界面发生式(2)所示铝-锌二元反应。通过铝箔的填入,使镁合金侧反应温度由式(7)341 °C 上升至式(9)所示的 437 °C,因此,大大降低了镁合金的大量溶蚀。当铝箔被两侧的反应消耗完后,生成的脆性相 $\text{Al}_{12}\text{Mg}_{17}$ 与含有 Zn 的液相继续发生三元反应,如式(10)~(12)所示,最后, $\text{Al}_{12}\text{Mg}_{17}$ 被消耗,生成了 $\text{AlMg}_4\text{Zn}_{11}$ 的三元 IMCs, $\text{Al}_{12}\text{Mg}_{17}$ 作为中间过渡反应物,并未留在钎缝中对力学性能造成影响。至此,在镁侧,反应产物为 MgZn_2 、 MgZn 和含有 Mg_2Ni 、 Al_3Ni 、 $\text{AlMg}_4\text{Zn}_{11}$ 和 NiZn_8 的混合 IMCs 层。

综上所述, Al 箔起到了如下作用: 1) 在反应初期,阻隔了液态 Zn 与镁合金的接触,提高了镁合金与钎料间的反应温度,从而降低了镁合金的溶蚀。2) 提供了 Al 元素,促使 Al_3Ni 、 $\text{AlMg}_4\text{Zn}_{11}$ 等增强相出现在镁合金侧,提高了镁合金与 Ni 箔之间的结合性能。



3 结论

1) 采用超声辅助瞬间液相扩散焊方法, Ni/Al/Zn 复合中间层可以实现 AZ31/2024 异种金属大气环境下快速、无缺陷的高性能连接。通过调整 Ni 箔、Al 箔及 Zn 箔的复合形式,可以调控钎缝组织的种类进而改进钎缝力学性能。

2) 采用 Al/Zn/Ni/Zn 复合中间层时, AZ31 侧钎缝由 MgZn_2 、 MgZn 和含有 Mg_2Ni 、 Al_3Ni 、 $\text{AlMg}_4\text{Zn}_{11}$ 和 NiZn_8 的混合 IMCs 层组成, 2024 侧钎缝由 Al_3Ni 、 NiZn_8 和 Zn-Al 共晶组织组成。接头的剪切强度由采用 Ni 层的 21.2 MPa 提升至采用 Al/Zn/Ni/Zn 复合中间层时的 95.3 MPa。

3) Ni 箔的添加完全起到了“物理屏障”作用,避免了脆性 Mg-Al IMCs 的出现。采用 Ni 中间层时, AZ31 侧钎缝由 $\alpha\text{-Mg}$ 和 Mg_2Ni 组成, 2024 侧钎缝由 Al_3Ni 组成, 剪切接头断裂于 2024 侧。

4) 熔化的 Zn 箔作为液体介质,在声流作用下可以促使 Al 的溶解,促使 Al_3Ni 的生成;此外, Zn-Al 共晶的出现,有助于提高 2024 侧的结合强度,断裂位置位于 AZ31 侧。

5) Al 箔在反应初期,阻隔了液态 Zn 与镁合金的接触,提高了镁合金与钎料间的反应温度,从而降低了 AZ31 的溶蚀。此外,在 AZ31 侧提供了 Al 元素,促使 Al_3Ni 、 $\text{AlMg}_4\text{Zn}_{11}$ 等增强相出现,提高了 AZ31 与 Ni 箔之间的结合性能。

REFERENCES

- [1] 冯吉才,王亚荣,张忠典. 镁合金焊接技术的研究现状及应用[J]. 中国有色金属学报, 2005, 15(2): 165–178.
FENG Ji-cai, WANG Ya-rong, ZHANG Zhong-dian. Status and expectation of research on welding of magnesium alloy[J]. The Chinese Journal of Nonferrous Metals, 2005, 15(2): 165–178.
- [2] LIU L M, REN D X, LIU F. A review of dissimilar welding techniques for magnesium alloys to aluminum alloys[J]. Materials, 2014, 7(5): 3735–3757.
- [3] LIU X J, HUANG R S, WANG H Y. Improvement of TIG lap weldability of dissimilar metals of Al and Mg[J]. Science and Technology of Welding and Joining, 2007, 12(3): 258–260.
- [4] AZIZI A, ALIMARDAN H. Effect of welding temperature and duration on properties of 7075 Al to AZ31B Mg diffusion bonded joint[J]. Transactions of Nonferrous Metals Society of China, 2016, 26(1): 85–92.
- [5] 马运柱,伍 镭,龙路平,等. Mg/Al 真空扩散焊接头界面的显微组织和力学性能[J]. 中国有色金属学报, 2019, 27(6): 1083–1090.
MA Yun-zhu, WU Lei, LONG Lu-ping, et al. Microstructure and mechanic property of Mg/Al joints obtained by vacuum diffusion bonding[J]. The Chinese Journal of Nonferrous Metals, 2019, 27(6): 1083–1090.
- [6] 徐光晨,陈翌庆,刘丽华,等. La 对镁/铝液固扩散连接界面组织及性能的影响[J]. 中国有色金属学报, 2014, 24(11): 2743–2748.
XU Guang-chen, CHEN Yi-qing, LIU Li-hua, et al. Effect of La on structures and properties of liquid-solid diffusion bonding interface of magnesium/aluminum[J]. The Chinese Journal of Nonferrous Metals, 2014, 24(11): 2743–2748.
- [7] SUN M, NIKNEJRD S, GAO H, et al. Mechanical properties of dissimilar resistance spot welds of aluminum to magnesium with Sn-coated steel interlayer[J]. Materials & Design, 2016, 91(2): 331–339.
- [8] POURAHMAD P, ABBASI M. Materials flow and phase transformation in friction stir welding of Al 6013/Mg[J]. Transactions of Nonferrous Metals Society of China(English Edition), 2013, 23(5): 1253–1261.
- [9] TAMANG S, ARAVINDAN S. An investigation on joining of Al6061-T6 to AZ31B by microwave hybrid heating using active braze alloy as an interlayer[J]. Journal of Manufacturing Processes, 2017, 28(1): 94–100.
- [10] 李铭锋,王官明,朱政强,等. 金属箔片阻隔 Mg/Al 超声波焊接界面反应的有效性[J]. 中国有色金属学报, 2019, 29(8): 1606–1615.
LI Ming-feng, WANG Guan-ming, ZHU Zheng-qiang, et al. Effectiveness of metal foil barrier interfacial reaction during ultrasonic welding of Mg/Al[J]. The Chinese Journal of Nonferrous Metals, 2019, 29(8): 1606–1615.
- [11] LIU L M, TAN J H, LIU X J. Reactive brazing of Al alloy to Mg alloy using zinc-based brazing alloy[J]. Materials Letters, 2007, 61(11/12): 2373–2377.
- [12] LIU L M, ZHAO L M, XU R Z. Effect of interlayer composition on the microstructure and strength of diffusion bonded Mg/Al joint[J]. Materials & Design, 2009, 30(10): 4548–4551.
- [13] LIU L M, ZHANG Z D, LIU F. Effect of addition of Ce in Sn-30Zn solder on the structure and properties of the Mg/Al-brazed joint[J]. Journal of Materials Science, 2013, 48(5): 2030–2037.
- [14] GUO W B, LENG X S, LUAN T M, et al. Ultrasonic-promoted rapid TLP bonding of fine-grained 7034 high strength aluminum alloys[J]. Ultrasonics Sonochemistry, 2017(36): 354–361.
- [15] LAI Z W, CHEN X G, PAN C, et al. Joining Mg alloys with Zn interlayer by novel ultrasonic-assisted transient liquid phase bonding method in air[J]. Materials Letters, 2016, 166: 219–222.
- [16] WU B Z, GUO W B, HE J S, et al. Microstructure evolution of SiC/SiC joints during ultrasonic-assisted air bonding using a Sn-Zn-Al alloy[J]. Ceramics International, 2018, 44: 1284–1290.

- [17] XU Z W, LI Z W, LI J Q, et al. Control Al/Mg intermetallic compound formation during ultrasonic-assisted soldering Mg to Al[J]. *Ultrasonics Sonochemistry*, 2018, 46: 79–88.
- [18] LAI Z W, PAN C, DU H Q. Ultrasonic-assisted fluxless reactive bonding of Mg/Al dissimilar alloy using Zn-Al solder in air[J]. *Science and Technology of Welding and Joining*, 2018, 23(1): 19–27.
- [19] LI Z W, XU Z W, ZHU D W. Control of Mg₂Sn formation through ultrasonic-assisted transient liquid phase bonding of Mg to Al[J]. *Journal of Materials Processing Technology*, 2018, 255: 524–529.
- [20] XU Z W, LI Z W, PENG B. Application of a new ultrasonic-assisted semi-solid brazing on dissimilar Al/Mg alloys[J]. *Materials Letters*, 2018, 228: 72–76.
- [21] SUN M, NIKNEJAD S, ZHOU Y. Microstructure and mechanical properties of resistance spot welded AZ31/AA5754 using a nickel interlayer[J]. *Materials & Design*, 2015, 87(15): 905–913.
- [22] KHODABAKHSHI F, SHAH L H, GERLICH A P. Dissimilar laser welding of an AA6022-AZ31 lap-joint by using Ni-interlayer: Novel beam-wobbling technique, processing parameters, and metallurgical characterization[J]. *Optics & Laser Technology*, 2019, 112: 349–362.
- [23] SHAH L H, GERLICH A P, ZHOU Y. Design guideline for intermetallic compound mitigation in Al-Mg dissimilar welding through addition of interlayer[J]. *International Journal of Advanced Manufacturing*, 2018, 94: 2667–2678.
- [24] WANG H Y, LIU L M, LIU F. The characterization investigation of laser-arc-adhesive hybrid welding of Mg to Al joint using Ni interlayer[J]. *Materials & Design*, 2013, 50: 463–466.
- [25] PENG Zi-long, ZHOU Tao-shuai, LI Yi-nan, et al. Microstructure and mechanical performance of AZ31/2024 dissimilar alloy joints using a multi-interlayer of Ni/Al/Zn via ultrasonic-assisted transient liquid phase bonding[J]. *Materials & Design*, 2021, 197: 109218.
- [26] ZHANG J, LUO G Q, WANG Y Y, et al. Effect of Al thin film and Ni foil interlayer on diffusion bonded Mg-Al dissimilar joints[J]. *Journal of Alloys and Compounds*, 2013, 556: 139–142.
- [27] ZHANG J, LUO G Q, WANG Y Y, et al. An investigation on diffusion bonding of aluminum and magnesium using a Ni interlayer[J]. *Materials Letters*, 2012, 83: 189–191.
- [28] 李一楠, 杨乘飞, 闫久春, 等. Ni 中间层超声辅助瞬间液相扩散连接镁合金机制[J]. *中国有色金属学报*, 2020, 30(5): 1065–1072.
- LI Yi-nan, YANG Cheng-fei, YAN Jiu-chun, et al. Mechanism of ultrasound-assisted transient liquid phase bonding of magnesium alloy with Ni interlayer[J]. *The Chinese Journal of Nonferrous Metals*, 2020, 30(5): 1065–1072.
- [29] LI Z W, XU Z W, MA L. Cavitation at filler metal/substrate interface during ultrasonic-assisted soldering. Part I: Cavitation characteristics[J]. *Ultrasonics Sonochemistry*, 2018, 49: 249–259.
- [30] GU J F, FAN F X, LI Y S. Modeling and prediction of ultrasonic attenuation in liquid-solid dispersions containing mixed particles with Monte Carlo method[J]. *Particuology*, 2019, 43: 84–91.
- [31] GROSJEAN V, JULCOUR C, LOUISNARD O. Axial acoustic field along a solid-liquid fluidized bed under power ultrasound[J]. *Ultrasonics Sonochemistry*, 2019, 56: 273–283.
- [32] HUTCHINSON B, LUNDIN P, LINDH-ULMGREN E. Anomalous ultrasonic attenuation in ferritic steels at elevated temperatures[J]. *Ultrasonics*, 2016, 69: 268–272.

Influence of Ni/Al/Zn multi-interlayers on microstructure and mechanical performance of AZ31/2024 dissimilar alloy brazing joints

LI Yi-nan¹, CUI Zhuang¹, WU Zhi-yuan¹, YAN Jiu-chun², PENG Zi-long¹, ZHOU Tao-shuai¹

(1. School of Mechanical and Automotive Engineering, Qingdao University of Technology,
Qingdao 266520, China;

2. State Key Laboratory of Advanced Welding and Joining, Harbin Institute of Technology, Harbin 150001, China)

Abstract: By using the Ni/Al/Zn multi-interlayers, the high mechanical performance AZ31/2024 dissimilar alloys joints were made via ultrasonic-assisted transient liquid phase bonding (U-TLP) in air without any fluxes. The microstructure and mechanical performance of the joints were researched by using different set-up of multi-interlayers such as Ni, Ni/Zn, Zn/Ni/Zn and Al/Zn/Ni/Zn. The function of the Ni, Al and Zn foil acted during U-TLP was analyzed. The results show that the phases in the joints can be controlled and mechanical performance of the joints can be improved by adjusting the set-up of the multi-interlayers. The Al/Zn/Ni/Zn interlayers combination significantly increases the shear strength up to 95.3 MPa. The Ni foil, which acts as “physical barrier”, prohibits the formation of Mg-Al intermetallic compounds, however, the shear strength is only 21.2 MPa, which is caused by that the joints at 2024 alloys side is only composed of Al₃Ni. The Zn foil accelerates the dissolution of Al atom and increases the amount of Al₃Ni. In addition, Zn-Al eutectics are formed and improve the joining between the Ni foil and 2024 alloys. The Al foil, whose aim is to slow down the dissolution of AZ31 alloys, helps to form a IMCs layer of mixture that is composed of Mg₂Ni, Al₃Ni, AlMg₄Zn₁₁ and NiZn₈ along the Ni foil and enhance the bonding between Ni foil and AZ31.

Key words: Ni/Al/Zn multi-interlayer; AZ31/2024; dissimilar alloy brazing joints; ultrasonic; transient liquid phase bonding; multi-interlayer; mechanical performance

Foundation item: Projects(51871128, 51875300) supported by the National Natural Science Foundation of China; Projects(ZR2017MEE012, ZR2018MEE017) supported by the Natural Science Foundation of Shandong Province, China; Project(2018GGX103036) supported by the Key Research and Development of Shandong Province, China

Received date: 2020-08-07; **Accepted date:** 2021-05-06

Corresponding author: LI Yi-nan; Tel: +86-18669735631; E-mail: liyinan@qut.edu.cn

(编辑 王 超)