電子ビーム溶接した銅合金鋳物と銅合金展伸材の強度特性

Strength Characteristics of Electron Beam Welded Copper Alloy Casting and Copper Wrought Alloy

○中尾祐太¹, 阿河次郎², 保科聖², 柴田文男³ *Yuta Nakao¹, Jiroh Aga², Akira Hoshina² and Fumio Shibata³

Analysis was made on mechanical properties etc. regarding the welds formed by electron beam welding and insert type electron beam welding of pure Ni insert metal using copper alloy casting (CAC403) and copper wrought alloy (C7150). As for the appearance of the bead, the butt welded spattering was observed in the bottom bead. In the case of welded metal with pure Ni, the surface bead and bottom bead were good bead. The butt welded joint presented a tensile strength of 261MPa, 260MPa with pure Ni and had an average joint efficiency of 100% together, with regard to the CAC403 base metal before welding.

1. 緒言

銅合金鋳物は,耐摩耗性,耐食性,耐圧性などに優 れた金属材料であり,現在船舶用部品,軸受,バルブ・ コックなどに用いられている.しかし,銅合金鋳物は, 熱伝導率,熱膨張率が大きいため,溶接熱が母材に拡 散し,十分な溶込みが得られにくく,難溶接性材料と して扱われている^{[1]-[3]}.

そこで本報告では、電子ビーム溶接による銅合金鋳物と銅合金展伸材の突合せ溶接及び純 Ni インサート型溶接(以下,純 Ni 溶接と記す)を行い、溶接継手の欠陥の有無、ビード外観、硬さ測定、引張及び衝撃特性などについて二、三検討した.

2. 供試材料及び実験方法

Table 1.に母材及びインサート材の化学成分と機械 的性質を示す. Fig.1 に母材及びインサート材のミク ロ組織と硬さを示す. 母材には, 銅合金鋳物(CAC403 相当, 旧記号: BC3)と銅合金展伸材(C7150 相当)を使 用した. インサート材には, 純 Ni を使用した. 母材 の寸法は, t6×100×80~100mm とし, インサート材の寸 法は, t1.0×6×100mm とした. 母材の溶接前処理とし て, 母材表面の酸化皮膜をエメリー紙(#800)で除去後, アセトン中で超音波洗浄を行った.

溶接装置は, 60kW 級高電圧高真空型電子ビーム溶 接機(全真空型)を使用した. Fig.2 に ab 値の表示方法 を示す.

溶接条件は,真空度(突合せ溶接:9.7×10³Pa,純 Ni 溶接:1.8×10²Pa),加速電圧150kV,ab値0.97, ビーム電流(突合せ溶接:17mA,純Ni溶接:18mA), 溶接速度600mm/minとした.その場合の溶接入熱は それぞれ2550J/cm及び2700J/cmとした.溶接に際し て,母材の両端を治具で軽く固定して,突合せ溶接及 び純Niインサート型電子ビーム溶接を行った.

溶接終了後,溶接ビードの外観検査を行った.溶接 部の組織は,ビード横断面を切断・研磨後,溶接部は 10%チオ硫酸アンモニウム水溶液と塩化第二鉄塩酸 水で腐食を行い,光学顕微鏡で観察した.さらに,母 材及び溶接継手の材料試験として,マイクロビッカー ス硬さ試験(硬さ記号:HV0.3),引張試験(JIS5 号),V ノッチシャルピー衝撃試験(JIS4 号サブサイズ)を行 い,母材及び溶接継手の静的及び動的強さなどについ て調べた. Table1. Chemical compositions and mechanical properties of base metals and insert metal.

Motoriala		Chemical composition								Mechanical properties	
	Waterials		(mass%)								El. (%)
	CAC403	Cu	Sn	Zn	Pb	Ni	Fe	Р	Sb	049	15
Base		87.50	9.30	2.80	0.30	0.05	0.02	0.014	0.01	245	10
meta	1 C7150	Cu	Pb	Fe	Zn	Sn	Mn	Ni	Р	216	20
	07150	68.7	<0.005	0.56	<0.005	-	0.77	29.8	•	310	- 00
Inser	Dune Mi	Fe	Cu	Mn	C	S	Si	Ni	•	417	24
meta	I Fure M	0.1	<0.1	0.2	0.01	0.002	0.1	99.4	•		





100µm

Fig.1 Microstructure and Vickers hardness of base metals and insert metal.



Fig.2 ab Parameter

	Top bead	Bottom bead
Butt welds		Kan ya Semana Kina Kina Kina Kina Kina Kina Kina K
Insert welds		a fan de ser anna a tha anna a tha anna a tha
		10mm

Fig.3 Bead appearance of butt welds and pure Ni insert-type welds.

3. 実験結果

3.1 溶接部のビード外観及び硬さ

Fig.3 に突合せ溶接部及び純 Ni 溶接部のビード外観 を示す.溶接ビードの外観は,突合せ溶接の場合は裏 波ビードにスパッタが認められた.純 Ni 溶接の場合 は比較的良好なビード外観が得られている.

Fig.4 に突合せ溶接部及び純 Ni 溶接部の硬さ分布を示す. 突合せ溶融凝固部の平均硬さは 130HV であり, 純 Ni 溶融凝固部の平均硬さは 129HV を示し,ほぼ両者とも同様の値であった.両者の硬さは, CAC403

(112HV) 及び C7150(99HV)より上昇しており、イン サート材として用いた純 Ni 材にほぼ近い硬さ (125HV)であった.

3.2 母材及び溶接継手の引張特性

Fig.5 に母材及び溶接継手の引張強さと継手効率を 示す.溶接継手の引張強さは,突合せ溶接継手の場合 は平均で261MPa(3本)を示し,純Ni溶接継手の場合 は平均で260MPa(2本)であった.この場合のCAC403 母材の引張強さ(243MPa)に対する継手効率は,突合 せ溶接継手及び純Ni溶接継手とも平均で100%を示 した.また,継手の伸びは,突合せ溶接継手の場合は 平均で10.6%を示し,純Ni溶接継手の場合は平均で 12.8%であった.

3.3 母材及び溶接継手の衝撃特性

Fig.6 に母材及び溶接継手の衝撃値を示す. 突合せ 溶接部中央の平均衝撃値は 72.5J/cm²(2本)を示し, 純 Ni 溶接部の平均衝撃値は 105J/cm²(2本)を示した. こ の場合, CAC403 母材の衝撃値(32.8J/cm²)に比べてい ずれも高い値を示した.

4. 結言

銅合金鋳物と銅合金展伸材の突合せ溶接及び純 Ni インサート型電子ビーム溶接を行い,溶接継手の強度 などについて二,三検討し,以下の結果を得た.

(1) 溶融凝固部の硬さは、いずれの継手の場合も 129HV 及び 130HV とほぼ同様の値を示し、両母材よ り硬度の上昇が認められた.

(2) 溶接継手の引張強さは,両者ともほぼ 260MPa を示し,その平均継手効率は両者とも 100%であった.

(3) 溶接継手の衝撃値は, 突合せ溶接部及び純 Ni 溶 接部とも CAC403 母材より著しく衝撃値の上昇が認 められた.

5. 参考文献

[1] 阿河次郎,池田成喜,柴田文男,高橋博正:「TIG 溶接 した銅合金鋳物の強度特性」日本鋳造工学会第 162 回全国講演大会講演概要集, pp.26,2013.













- [2] 池田成喜,保科聖,大谷広樹,柴田文男_他:「銅合金鋳物 とステンレス鋳鋼の溶接継手強度に及ぼすインサー ト材の効果」,第56回日本学術会議材料工学連合講演 会講演論文集,pp.213-214,2012.
- [3] 阿河次郎,保科聖,柴田文男,高橋博正:「銅合金鋳物 と銅合金展伸材溶接継手の引張及び衝撃特性」日本機 械学会山梨講演会講演論文集,2013.