

(393)

A S T M A 3 5 2 低温用含 Ni 铸钢の機械的性質と溶接性について  
(低温用铸钢に関する研究・第1報)

日立造船(株) 技術研究所 ○高木十三雄 渡辺精三  
大阪工場 秋田卓也 鎌田樹彦

1. 緒言

近年、液化天然ガスをはじめ液化プロパン、液化エチレン、液化メタンなどの製造、貯蔵設備あるいは寒冷地向け溶接構造物の需要が増加しつつあり、それらに使用される低温用構造材料が注目されている。これまで、板材および鍛鋼材については数多くの研究がなされているが、铸鋼材についてはほとんど報告されていない。そこで ASTM A 3 5 2 規格の低温用铸钢である 2 ½ Ni、3 ½ Ni、および 4 ½ Ni と規格外の 5 ½ Ni 铸钢の熱処理特性ならびに溶接継手性能について検討した結果を報告する。

2. 実験方法

表 1 は、供試铸钢の化学成分の一例を示す。供試铸钢は高周波溶解炉を用いて大気溶解し、Y ブロック (35<sup>mm</sup>T×200<sup>mm</sup>H×260<sup>mm</sup>L) CO<sub>2</sub> 铸型に铸造した。熱処理は均質化焼なましを施した後、各铸钢に適したオーステナイト化温度に保持し、焼ならしおよび水焼入れした後、次いで 600~700℃ の温度範囲で焼もどしを行なった。熱処理後 J I S 4 号引張試験片および J I S 4 号シャルピー衝撃試験片を採取し材料試験に供した。また、溶接試験については 3.5% Ni 用の溶接材料を用い、所定の溶接条件で被覆アーク溶接を行ない、溶接継手性能について調査した。

表 1. 供試铸钢の化学成分

	(wt.%)					
	C	Si	Mn	P	S	Ni
2 ½ Ni 铸钢	0.08	0.23	0.50	0.010	0.009	2.54
3 ½ Ni 铸钢	0.08	0.18	0.43	0.009	0.009	3.38
4 ½ Ni 铸钢	0.09	0.22	0.53	0.009	0.011	4.35
5 ½ Ni 铸钢	0.07	0.16	0.48	0.010	0.012	5.35

3. 実験結果

(1) 低温用含 Ni 铸钢の引張強さとじん性は、焼ならし、焼もどし材に比して水焼入れ、焼もどし材の方が優れている。

(2) 焼もどし後の引張強さとじん性は、焼ならし材および水焼入れ材のいずれも焼もどし温度の上昇に伴って低下する。

(3) じん性は、図 1 に示すように焼ならし、焼もどし材および水焼入れ、焼もどし材のいずれも Ni 量が約 3.5% を超えるとかえって低下する傾向が認められる。Ni の増量に伴うじん性の低下は、上部ベイナイトの生成および結晶粒の粗大化、さらには凝固組織の差異が影響しているものと考えられる。

(4) 溶接継手性能は表 2 に示したように継手引張強さは、いずれの铸钢も母材の規格値を十分満足している。一方、継手部のじん性は HAZ 部では比較的高いが、ポンド部で著しく低下する。これは溶着金属のじん性が低かったことが起因しているものと考えられ、今後 -115℃ の低温域で優れたじん性を有する溶接材料の開発が望まれる。

4. まとめ

高温で塑性加工した板材および鍛鋼材は Ni 量の増量に伴って調質後のじん性は増大するといわれるが、铸鋼材では、Ni 量が 3.5% を超えると、かえってじん性が低下することが明らかとなった。

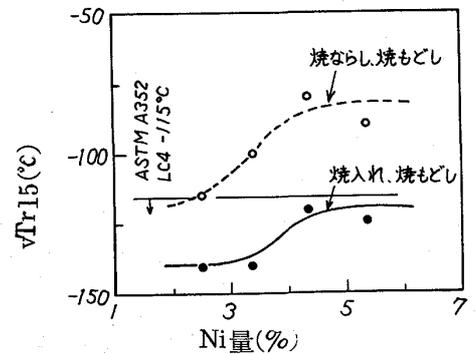


図 1. 熱処理後のじん性に及ぼす Ni の影響

表 2. 溶接継手性能試験結果

鋼種	2 ½ Ni		3 ½ Ni		4 ½ Ni	5 ½ Ni	
	NT	QT	NT	QT	QT	QT	
引張強さ ≥ 492 kgf/mm <sup>2</sup> (≥ 482 MPa)	—	55.3 {542}	58.6 {575}	53.8 {528}	59.6 {584}	66.8 {655}	72.0 {706}
吸収エネルギー ≥ 207 kgf·m {≥ 20 J}	HAZ 9.6 {9.4}	10.5 {10.3}	6.6 {6.5}	4.9 {4.8}	6.2 {6.1}	5.2 {5.1}	
	BOND 3.0 {2.9}	7.4 {7.3}	2.5 {2.5}	2.0 {2.0}	1.4 {1.4}	1.0 {1.0}	
	DEPO 3.8 {3.7}	5.6 {5.5}	3.0 {2.9}	2.3 {2.3}	1.4 {1.4}	1.8 {1.8}	
試験温度 (°C)	-73.3		-101.1		-11.5		