

## (623)

## リグ用調質型80キロ級UOE鋼管の製造

平忠明 石原利郎

日本钢管㈱ 技研福山

○卯目和巧 市之瀬弘之

福山製鉄所

武重賢治 長沼久夫

## 1. 緒言

海洋石油掘削リグのうち、ジャッキアップ式リグは現在の対象水深に適しているため建造数も最も多い。その脚柱部には通常60~80キロ級の高張力鋼が用いられ、また寒冷地における操業の必要性から材料に要求される低温靶性もますます厳しくなりつつある（例えば $vE_{-50} \geq 3.5 \text{ kg/m}$ ）。本報では、実験室検討に基づいて（UOE + 誘導加熱熱処理）プロセスによる $-40 \sim -60^{\circ}\text{C}$ 級の低温靶性を備えたリグ用HS 80鋼管（ $40\text{in}^{\phi} \times 36, 32\text{mm}^t$ ）を開発したので、その諸特性について報告する。

## 2. 製造方法

高張力厚肉鋼管の場合、UOE成形能力の制約から製造可能範囲が限定されるため、(a)成形可能なレベルまで鋼板の強度を低下させた上で、(b)造管後、熱処理によって高張力高靶性を得る方法が有効である。この2点を考慮して、表1に示すような成分系の鋼を、実験室検討に基づいた圧延を施すことにより低強度化し、UOE + SAWで造管後、誘導加熱により熱処理した。実管の評価は鋼管の性能のみならず、溶接性についても行った。

## 3. 結果

- (1) (a)に対しては、適正 $A\ell, B, N$ 量を選択し、かつ低温加熱（ただし $A\ell, B, N$ は固溶する温度）、 $A_{rs}$ 点直上仕上のCRを行うことにより、 $36\text{mm}^t$ の厚物であっても、圧延ままでUOE成形可能なレベルにまで強度を低下させることができる（写真1a）。
- (2) (b)に対しては、 $\text{sol Al}/\text{Tl}$ 比のバランスに留意することによって、急速加熱であっても母材の焼入性を確保できる（写真1b）。一方溶接部については、溶接後熱処理するため熱影響部の靶性は良好であり、溶接金属については強度靶性および耐高温割れを考慮したワイヤ成分の選択が重要である。
- (3) 表2にパイプAおよびBの機械的性質および円周溶接部の性能について示したが、目標に対し十分良好な特性を得た。Ni添加 V freeのパイプBはとくに溶接部の低温靶性でAより優れている。

- (4) Y型割れ停止温度はパイプAで $75 \sim 100^{\circ}\text{C}$ 、Bでは $<50^{\circ}\text{C}$ であり、とくにBが優れている。

## 4. 結言

リグ用HS 80鋼管を（UOE + 誘導加熱熱処理）により製造し、钢管性能および溶接性において優れていることを確認した。

## 参考文献

- (1)伊沢他：鉄と鋼65(1979)S 814

表1 供試材の成分系

鋼 A : Cu-Cr-Mo-V-Al-B-N Ceq.(WES) = .51
鋼 B : Cu-Ni-Cr-Mo-Al-B-N Ceq.(WES) = .54

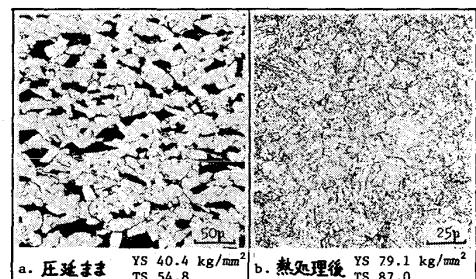


写真1 圧延ままおよび熱処理後の組織

表2 热処理钢管の機械的性質および円周溶接部の性能

パイプ	寸法 外径x管厚 in. mm	熱処理	パイプA 母材				パイプA 溶接部				円周溶接部(SAW)						
			引張(JIS55) L		シャルビー(1/4t) vE	TS Kg/mm²	TS Kg/mm²	引張(T) トルテ vTrs Kg/mm²	トルテ トルテ vTrs 立直 Kg/mm²	シャルビー(1/4t, T) vE	サイド ヘンド R=2t Kg/mm²	トルテ 立直 Kg/mm²	シャルビー(1/4t) vE				
			YS Kg/mm²	TS Kg/mm²	方向 °C	Kg/mm²	Kg/mm²	立直 Kg/mm²	立直 Kg/mm²	立直 Kg/mm²	立直 Kg/mm²	立直 Kg/mm²	立直 Kg/mm²				
目標	-	-	$\geq 70$	$80 \sim 95$	-	-	$-40^{\circ}\text{C}$	$\geq 80$	$\geq 80$	-	-	$-40^{\circ}\text{C}$	good	$\geq 80$	-	$-40^{\circ}\text{C}$	$\geq 35$
A	$40 \times 36$	QT	79.1	87.0	L	-56	19.5	84.2	82.0	W.M.	-40	4.2	good	83.3	W.M.	6.1	
					T	-41	10.3			Bond	-40	4.5			Bond	7.9	
A	$40 \times 32$	QT	81.6	89.4	L	-67	22.4	86.2	82.7	W.M.	-47	4.3	good	83.5	W.M.	6.7	
					T	-48	14.0			Bond	-42	4.8			Bond	8.6	
目標	-	-	$\geq 70$	$80 \sim 95$	-	-	$-50^{\circ}\text{C}$	$\geq 80$	$\geq 80$	-	-	$-50^{\circ}\text{C}$	good	$\geq 80$	-	$-50^{\circ}\text{C}$	$\geq 35$
B	$40 \times 32$	QT	82.3	89.0	L	-76	24.2	85.1	81.8	W.M.	-58	4.8	good	82.9	W.M.	6.4	
					T	-61	18.5			Bond	-60	4.9			Bond	7.0	
B	$40 \times 32$	QT	82.3	89.0	L	-72	24.2	85.1	81.8	HAZ	-72	17.3			HAZ	21.2	
					T	-61	18.5			HAZ	-72	17.3			HAZ	21.2	