ひび割れ の詳細調査結果 詳細破面マクロ観察(ひび割れ)





【観察結果】

溶接端部の外表面にひび割れの起点となりうる形状変化が認められた。

添付資料 - 11 - 1(2 / 2)



【観察結果】

·溶接端部の外表面にひび割れの起点となりうる形状変化が認められた。





- ・ひび割れは、平坦な破面で進展していた。
- ・ひび割れは、枝分かれしていない。
- ・ひび割れは、粒内割れである。
- ・ひび割れ近傍には、材料欠陥等の異常は認められなかった。



b - b 矢視



- ·溶接端部の外表面を起点とした金属組織の流れ(ひび割れの進展方向に対応)が認められた。
- 溶接端部の外表面において、材料欠陥、腐食ピット等は認められなかった。
- ・破面は粒内割れであり、オーステナイト系ステンレス鋼の低応力高サイクル疲労破面に特有の組織状
 模様が認められた。
- ・ストライエーション状の模様は認められなかった。
- ・塩化物応力腐食割れ破面に特有の羽毛状の組織は観察されなかった。



・ひび割れの先端近傍部では、外面側からのひび割れ進展を示すビーチマーク状の模様が観察された。
 ・破面は粒内割れであり、オーステナイト系ステンレス鋼の低応力高サイクル疲労破面に特有の組織状模様が認められた。

・ストライエーション状の模様は認められなかった。

・塩化物応力腐食割れ破面に特有の羽毛状の組織は観察されなかった。



- 溶接端部の外表面において、材料欠陥、腐食ピット等は認められなかった。
- ・破面は粒内割れであり、オーステナイト系ステンレス鋼の低応力高サイクル疲労破面に特有の組織状 模様が認められた。
- ・ストライエーション状の模様は認められなかった。
- ・塩化物応力腐食割れ破面に特有の羽毛状の組織は観察されなかった。



- ・ひび割れの先端近傍部では、外面側からのき裂進展を示すビーチマーク状の模様が観察された。
 ・破面は粒内割れであり、オーステナイト系ステンレス鋼の低応力高サイクル疲労破面に特有の組織 状模様が認められた。
- ・ストライエーション状の模様は認められなかった。
- ・塩化物応力腐食割れ破面に特有の羽毛状の組織は観察されなかった。

ひび割れ の詳細調査結果 硬度測定(ひび割れ)



		硬度(ビッカース換算)			
		平均	最高		
測定値	ひび割れ 近傍部	203	238		
	一般部(ひび割れ付近)	200	203		
	一般部(熱影響を受けていない部位)	190	197		
参考	ステンレス鋼 SUS304 規格値	-	200		

【測定結果】

・ひび割れ付近は熱影響を受けていない一般部に比べて硬度が高い。

・ひび割れ近傍部は外表面付近が最も硬度が高い。



		硬度(ビッカース換算)			
		平均	最高		
測定値	ひび割れ 近傍部	209	236		
	一般部(ひび割れ付近)	204	214		
	一般部(熱影響を受けていない部位)	174	186		
参考	ステンレス鋼 SUS304 規格値	-	200		

【測定結果】

・ひび割れ付近は熱影響を受けていない一般部に比べて硬度が高い。

・ひび割れ近傍部は外表面付近が最も硬度が高い。

ひび割れ の詳細調査結果 EPMAによる分析(ひび割れ 、 の破面元素分析)

[単位:重量%]

	Cl	Na	Mg	Ca	Р	S	Si	その他
ひび割れ	0.20	3.04	2.14	0.53	0.75	0.72	2.15	90.47
ひび割れ	0.28	3.16	1.59	0.16	0.48	0.56	1.89	91.88

(参考)

[単位:重量%]

	Cl	Na	Mg	Ca	Р	S	Si	その他
ー般部 (ステンレス鋼)	0.21	2.04	1.37	0.07	0.64	0.63	1.37	93.69

【分析結果】

ひび割れ、 破面の元素分析を行った結果、鉄鋼材料に有害な不純物は一般部とほぼ同等であることが確認された。



→ :金属組織の流れ方向(ひび割れの進展方向)を示す。

【観察結果】

- ·溶接端部の外表面を起点とした金属組織の流れ(ひび割れの進展方向に対応)が認められた。
- ·破面は平坦であり、外面側からの進展を示す金属組織の流れが観察された。
- ・破面は粒内割れであり、オーステナイト系ステンレス鋼の低応力高サイクル疲労破面に特有の組織状模様が観察された。 ・ストライエーション状の模様は観察されなかった。
- 「ストノイエーション仏の侯依は観宗されなかうた。
- ・塩化物応力腐食割れ破面に特有の羽毛状の組織は観察されなかった。



進展部1(C部)は平坦な破面であり、外面側からの進展を示すビーチマーク状の模様が観察された。 進展部(C - D間)では、ひび割れが外面側から進展後、外面および内面側からの進展が競合する部位に移行している。 ひび割れ貫通後の進展において、溶接端部の外表面を起点とした進展から、内面側からの進展に移行する部位(C - D 間)に、応力状態が変化した時に観察されるやや平坦でない破面が観察された。 いずれの破面も粒内割れであり、オーステナイト系ステンレス鋼の低応力高サイクル疲労破面に特有の組織状模様が観 察された。



右端(F部側:先端部2)に向かって、内面側からの進展に完全に移行する部位が観察された。 ひび割れ貫通後の進展において、溶接端部の外表面を起点とした進展から、内面側からの進展に完全に移行する部位 (D - E間)に、応力状態が変化した時に観察されるやや平坦でない破面(ファクトリールーフ状の破面)が観察された。 破面は粒内割れであり、オーステナイト系ステンレス鋼の高サイクル疲労破面に特有の組織状模様が観察された。



内外面への進展が競合している部位(D - E間)から内面側からの進展に完全に移行していた。 ひび割れ貫通後の進展において、溶接端部の外表面を起点とした進展から、内面側からの進展に完全に移行する部位 (D - E間)に、応力状態が変化した時に観察されるやや平坦でない破面が観察された。 先端部2(F部)周辺は平坦な破面であり、内面側からの進展を示すビーチマーク状の模様が観察された。 破面は粒内割れであり、オーステナイト系ステンレス鋼の低応力高サイクル疲労に特有の組織状模様が観察された。



溶接端部の外表面を起点とした金属組織の流れ(ひび割れの進展方向に対応)が認められた。

·破面は平坦であり、外面側から内面側への進展を示すビーチマーク状の模様が観察された。

- ・破面は粒内割れであり、オーステナイト系ステンレス鋼の低応力高サイクル疲労破面に特有の組織状模様が観察された。
 ・ストライエーション状の模様は観察されなかった。
- ・塩化物応力腐食割れ破面に特有の羽毛状の組織は観察されなかった。



外面側からの進展と内面側からの進展が競合している部位(B部:進展部)が観察された。 ひび割れ貫通後の進展において、溶接端部の外表面を起点とした進展から、内面側からの進展に移行 する部位(B部:進展部)に、応力状態が変化した時に観察されるやや平坦でない破面が観察された。 破面は粒内割れであり、オーステナイト系ステンレス鋼の低応力高サイクル疲労破面に特有の組織状 模様が観察された。



先端部1(C部)は、外面側からの進展と内面側からの進展が競合する破面が観察された。 ひび割れ貫通後の進展において、溶接端部の外表面を起点とした進展から、内面側からの進展に移行 する部位(C部:先端部1)に、応力状態が変化した時に観察されるやや平坦でない破面(ファクトリール ーフ状の破面)が観察された。 破面は粒内割れであり、オーステナイト系ステンレス鋼の低応力高サイクル疲労破面に特有な組織状 模様が観察された。



溶接端部の外表面を起点とした金属組織の流れ(ひび割れの進展方向に対応)が認められた。

·破面は平坦であり、外面側からの進展を示すビーチマーク状の模様が観察された。

・破面は粒内割れであり、オーステナイト系ステンレス鋼の低応力高サイクル疲労破面に特有の組織状模様が観察された。

·ストライエーション状の模様は観察されなかった。

・塩化物応力腐食割れ破面に特有の羽毛状の組織は観察されなかった。



- 【観察結果】
- 溶接端部の外表面を起点とした金属組織の流れ(ひび割れの進展方向に対応)が認められた。 ・破面状態が悪かったため、外面側からの進展を示すビーチマーク状の模様は観察できなかった。 しかしながら、破面で観察される金属組織の流れより、外面側からの進展と判断される。 ·溶接端部からの進展は、進展部2(D部)で観察されるビーチマーク状の模様より、外面側からの進展と 判断される。
- ・破面は粒内割れであり、オーステナイト系ステンレス鋼の低応力高サイクル疲労破面に特有の組織状模 様が観察された。



ひび割れの進展方向は、進展部2(D部)からの途中で外面側から内面側からの進展に完全に移行しており、進展部3(E部)では全て内面側からの進展である。 ひび割れ貫通後の進展において、溶接端部の外表面を起点とした進展から、内面側からの進展に完全に移行する部位(E部:進展部3)に、応力状態が変化した時に観察されるやや平坦でない破面(ファクトリールーフ状の破面)が観察された。 破面は粒内割れであり、オーステナイト系ステンレス鋼の低応力高サイクル疲労破面に特有の組織状 模様が観察された。



進展部3(E部)から先端部2(G部)にかけて、内面側からの進展から外面側からの進展に移行している。 ・先端部2(G部)は、外面側からの進展が観察された。 ひび割れ貫通部後の進展では、応力状態が変化した時に観察されるやや平坦でない破面が観察された。 破面は粒内割れであり、オーステナイト系ステンレス鋼の低応力高サイクル疲労破面に特有の組織状模 様が観察された。





先端部1,2(C,E部)で観察された内面側からの進展は、外面側からの進展に引き続いて生じたものである。

破面は平坦であった。



ひび割れ の詳細調査結果 断面ミクロ観察









A部



B部





【観察結果】 ・ひび割れの断面は、腐食の際に現れる滑らかな凹凸が不規則に認められる。





【観察結果】 ・ひび割れ 破面は、腐食の際に現れる滑らかな凹凸が認められる。







【観察結果】 ・ひび割れ 破面は、腐食の際に現れる滑らかな凹凸が認められる。

ひび割れ の詳細調査結果 硬度測定



		硬度(ビッカース換算)					
		平均	最高				
测定体	ひび割れ 近傍部	約 300	433				
测足恒	一般部	約 180	185				

炭素鋼(SS41)の硬さ規格値はなし。

【測定結果】

・ひび割れ 近傍の溶接金属部の硬度を測定した結果、硬化した部位が認められた。

添付資料 - 13 - 4

ひび割れ の詳細調査結果 EPMAによる分析(ひび割れ の破面元素分析)

[単位:重量%]

	Cl	Na	Mg	Ca	Р	S	Si	その他
ひび割れ	0.30	2.09	1.12	0.38	0.42	0.31	1.13	94.24

(参考)

[単位:重量%]

	Cl	Na	Mg	Ca	Р	S	Si	その他
一般部 (炭素鋼)	0.08	2.16	1.62	0	0.75	0.50	1.31	93.58

【分析結果】

・ひび割れ 破面の元素分析を行った結果、鉄鋼材料に有害な不純物は一般部とほぼ同等であること が確認された。

ひび割れ、 および のやや平坦でない破面が形成された推定メカニズム

1.ひび割れの進展モード



3. ひび割れ、 および のやや平坦でない破面

2. 各モードの進展挙動

モード型

ひび割れ先端には、ひび割れに垂直な主応力が作用するので、ひび割 れは主応力に垂直方向に進み、平坦な破面になる。 モード、型

びび割れ売端にはひび割れに45°の主応力が作用するので、ひび割れの面外に斜めに進む傾向が生じる。

モード + 型 元のひび割れに対して斜めの面が組み合わさったような破面 ファクトリールーフ)で進展する このとき 破面上のスジ

(ファクトリールーフ)で進展する。このとき、破面上のスジはひび割 れの進展方向を示す。

(参考文献) モード + の複合破面



MINED MODE (1+ EI) FATIGLE THRESHOLDS IN A FORGING STEEL

J. B. Yares and K. J. Maxam Spanness of Mathematical Process Systems, Spanner & Station, Society J. Response Front. Degreg. Matter. Science, Vol. 13, Proc. 5, pp. 129–130, 1989.

ひび割れ 、 および の長さが大きくなった領域で、破面にスジ状の模様が観察される。以下の外観写真から判るように、凹凸を有し、文献ほど 明確でないがファクトリールーフ状の破面を呈しており、モード に が重畳したことを示唆している。 なお、場所により模様の形や明瞭度が異なるが、これはモード に対する の寄与度が場所により異なるものと考えられる。



ひび割れ

ひび割れ

ひび割れ