

] 10 5r •

---

\* #Ý5ð b • !"l ö > | g P K ö

w § ã # è ó # ã 4 ) ß § ú Ç

---

0[ "

c ] 10 5r & 4 > [ 0 4 K Z 8 • > 7 > # 5ð [ 6 ~ > \* Q b μ " \$ x ö 2 A > \* ) 8 ö > \* P  
K ö ^ ] \_ X 8 Z 1 \* m S c > A μ w 5 + š 3 Q \$ x \* C > I < > \* K ? v " l f ^ ! • ° € >  
| g ! • v ] K ! Ö #. † / œ ^ W Z 8 • b [ > \* \* [ b / a Á " l ö c, ò [ 6 • r S c  
M D € S P K ö † w K Z > ~ > \* P K ! Ö s 8 j 4 Š b q 9 x % ö l c è W [ > \* K ? v £ ! Ö O  
N \_ [ P K K Z v m € c \$ ! # Ö K ^ 8 I } \_ L > & > ' b > 7 > # 5ð † 0 4 K > \* Q  
b μ " \$ x ö 2 A @ L ! \_ > 8 Z v ( ^ ö + † w M • G \ † 0 É Ä K Z 8 •

---

## 極低温用鋼 KLN9 の母材特性および溶接性

Mechanical Properties and Weldabilities of KLN9  
Steel for Cryogenic Temperature Service

有 村 康 男\* 安 田 達\*\*

Taketo Okamura

### Synopsis:

Mechanical properties, notch toughness and weldability of KLN9, a 9% Ni-steel manufactured by Kawasaki Steel have been investigated. Because of relatively low C content and of special quenching and tempering treatments given, KLN9 has good toughness at low temperature. Its another feature is good weldability, and maximum hardness reaches Hv 383 and under at heat-affected zone, with no occurrence of crack even under welding at room temperatures without preheating. These mechanical properties have been proved to be fully active even in the 73 mm thick 9% Ni-steel manufactured by the company.

来るなどの利点がある。

当社が開発した KLN9 は、上記 9% Ni 鋼の利点を最大限に發揮するため、成分系、熱処理方

### 1. 緒 言



カーフィングは避けた。

3) 热処理は前述したとおり、低温特性を左右するスルトの因子であるストから最高温度を決定す

### 3. 母材特性

表1に当社の9%Ni鋼、KLN9の規格、表2

る種々の予備試験を経て、充分な温度管理のもとに行なった。

に板厚25mmの化学成分の一例を示す。写真1に顕微鏡組織の一例を示す。以下NNTタイプの熱処理を行なったものと、当社で開発したKLN9(QTタイプ特殊熱処理)を比較しながら、品質の紹介を行ないたい。



よりASME 1308-5(NNTタイプ)のプレスノッチシャルピーの結果を示す。KLN 9 の  $P_{T_c}$  は $-196^{\circ}\text{C}$  以下と良好な結果であった。

### 3・2・2 ひずみ時効試験(常温予ひずみおよび低温予ひずみ)

図4は、KLN 9 に常温と低温( $-196^{\circ}\text{C}$ )にて 4%の一軸引張予ひずみを与えたものと、100°C 60min の時効を行なったものの 2mm V ノズル

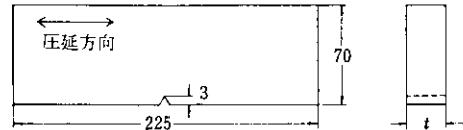


図5 VAN DER VEEN 試験片形状

レス切欠をあたえ、各種試験温度にて静的曲げ試験を行なう。この試験法の確立はまだ未だである。

シャルピー遷移曲線を示す。吸収エネルギーは予

プレス切欠深さは 3 mm と 8 mm の 2 種があり、

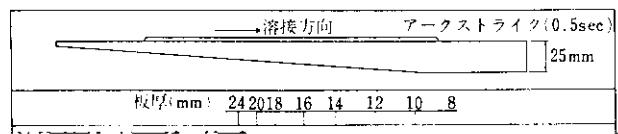
表4 KLN9, ASME 1308-5 落重試験結果

鋼種	板厚	試験温度	試験条件	試験結果
KLN9 (QTタイプ特殊熱処理)	25mm	-196°C	落下高さ 3.0m	○ ○ ○
			" 3.6m	○ ○ ○
ASME 1308-5 (NNTタイプ)	"	"	" 3.0m	○ ○ ○
			" 3.6m	○ ○ ○

注) ○は亀裂の伝播なし

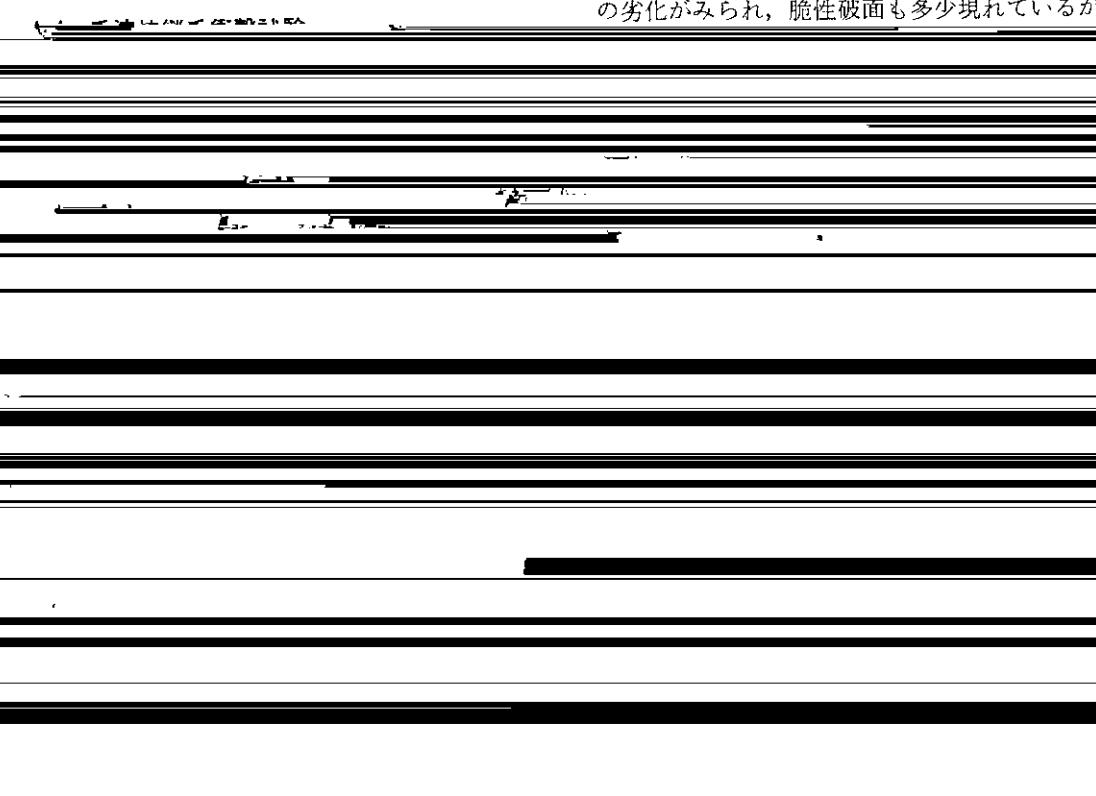
なべたる 2.5 と 1 カルキの脆性破壊発生温度は一

図9に示した。ボンドにおいて 800 °Cから500°Cまでの冷却速度が6sec に相当する最高硬さは、ビックアス



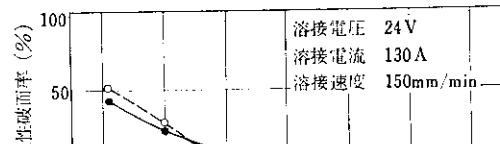


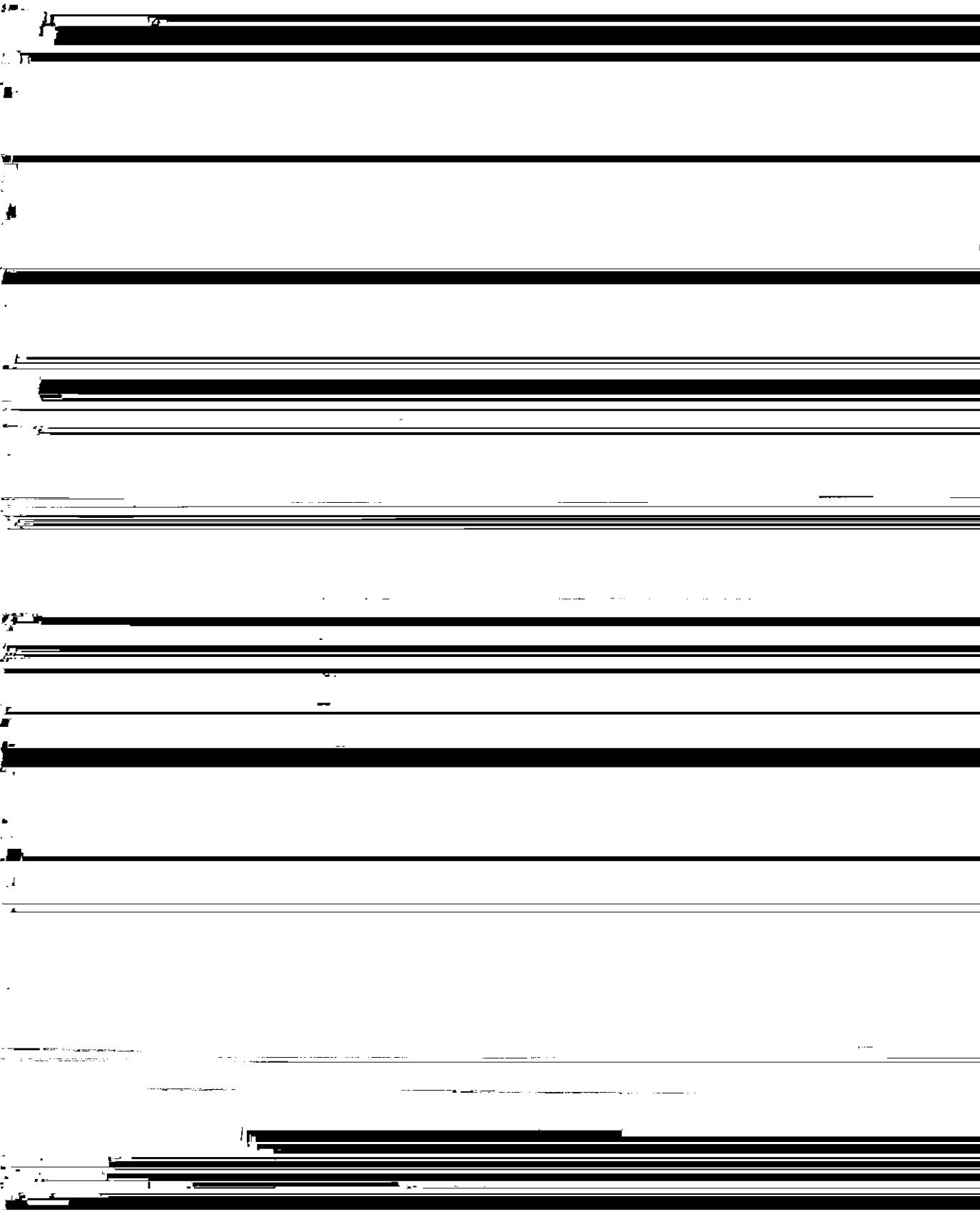
の劣化がみられ、脆性破面も多少現れているが、



溶接熱影響部の韌性を調べるために、KSN-9によるV型開先突合せ溶接部の衝撃試験を行なった。図15に開先形状およびノッチ位置を示し、図16図17に溶接のままと応力除去焼鈍後の各ノッチ位置における2mm Vシャルピー試験の遷移曲線を

示している。(図18)





## 6. 結び

当社製 9% Ni 鋼 K L N 9 は、比較的 C 含有量を低く抑え、また焼入れ一焼もどしの特殊熱処理

た溶接後、あらゆる溶接部で、母材に規定されているVノッチシャルピーの規格を満足した。

今後極低温域での用途にますます広く用いられることが予想され、さらにASTMで定めている板厚の限界、50.8mmを超える極厚材においても

得ることができた。溶接性においても割れ感受性の大型化に対応している。

## 参 考 文 献

- 1) 山崎、真子他：石川島播技報，(1970) 5.