

... 3

UDC 669.14.018.292:621.772 620.172 / .178:669.14-413

屯・常温圧力容器田 350℃ 隆伏瑞之 351-~/mm²

保証鋼の開発

Development of a Steel Plate for Pressure Vessels Having Yield Strength over 35kg/mm² at 350°C

菻 延 Hiroshi Mori Nobuo Ohashi

鎌 田 晃 瀬 圭 Akio Kamada Keisuke Hirose

上 田 Ш Syuzo Ueda Noboru Nishiyama

好 8日***** #

Komei Shimazu

Fujio Kuze

Synopsis:

The Al-killed fine grain steel, KHY 35, containing small amounts of Mo, V and Nb and having yield strength over 35kg/mm² at 350°C has been developed. This steel is suitable for pressure vessels at moderate temperature below "creep range" which are designed in accordance with the ISO standards of high stress.

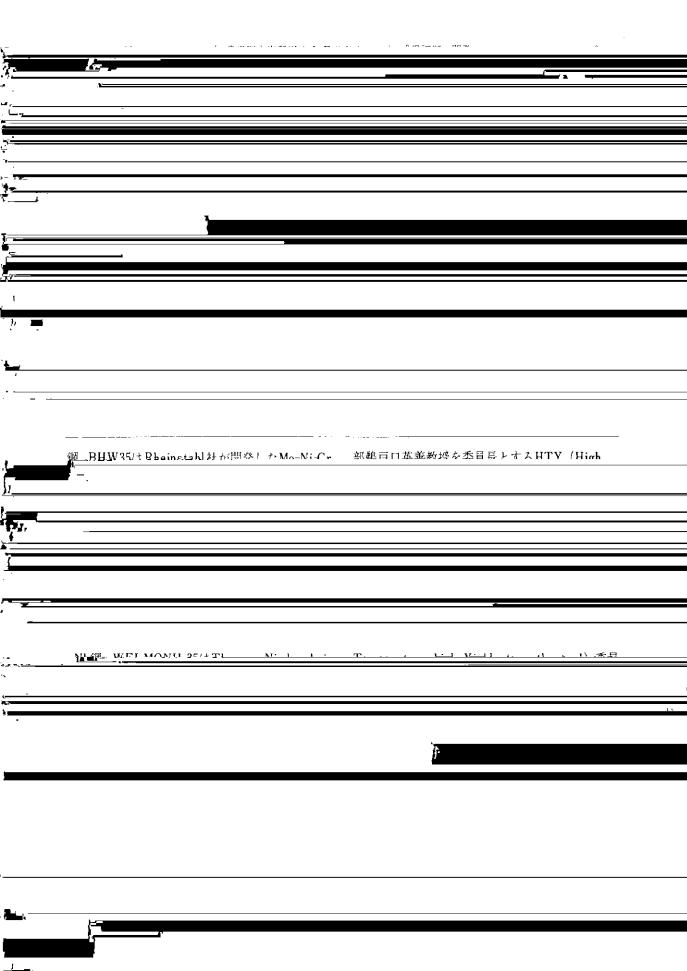
The normalized and tempered steel plate (75mm thick) of an industrial heat shows normal sulfurprint and macro-etched structure and satisfies the specification: the yield strength (\geq 44kg/mm²), the tensile strength (\geq 60kg/mm²) and the elongation (\geq 18%) at room temperature, and also the yield strength (\geq 35kg/mm²) at 350°C in tensile tests, and absorbed energy 容器を軽量化する可能性が検討されつつある。容器の軽量化は、本体価格はもちろんのこと、基礎工事費、輸送費などを含めたプラント全体の経済性も直出るニュニーを18年末による場合でも

てのみ1.5とする高応力設計が行われている。

ISOも圧力容器規格の国際標準化を図り、原案 DIS 2694 "Pressure Vessels" を作成したが、

る。さてこのためには容器の肉厚を薄くすること、 換言すれば高応力設計を行うことが必要であり、 またそれを実現するためには使用温度において必 要な高強度を保証する鋼材が不可欠である。一方、 設計温度における降伏強さに対して1.5を採用し、その小さい方の応力で設計する基準を設けた(昭和52年8月現在未採択)。

このような状況において、わが国でも高応力設

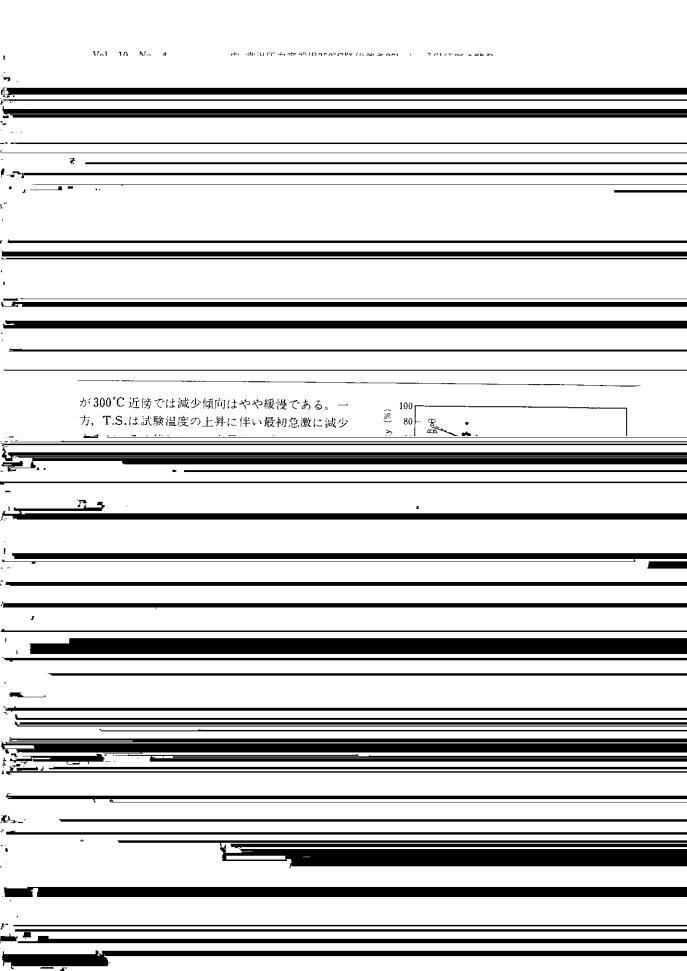


型に下注ぎした。これをユニバーサル式分塊圧延 機により分塊圧延後、4重逆転式厚板圧延機を用 いクロスローリング法により板厚75mmに圧延し

3-1-2 機械的性質

いクロスローリング法により板厚75mmに圧延し <u>/1/ 當/担料上#(</u>查知已]記述驗 連続炉で930℃×75min→A.C.の焼ならしを, つ 島津製作所製10tオートグラフ引張試験機を用 い、常温~500℃の種々の温度で引張試験を行っ づいてローラーハース式直火連続炉で650℃×150

の化学組成(Table 3参照)はその後制定された 日本次達協会相格PMS 35を満足せるよのでも自 張速度は常温試験では試験開始から終了までクロスへッド移動速度制御で 5mm/min 100°CUL-の



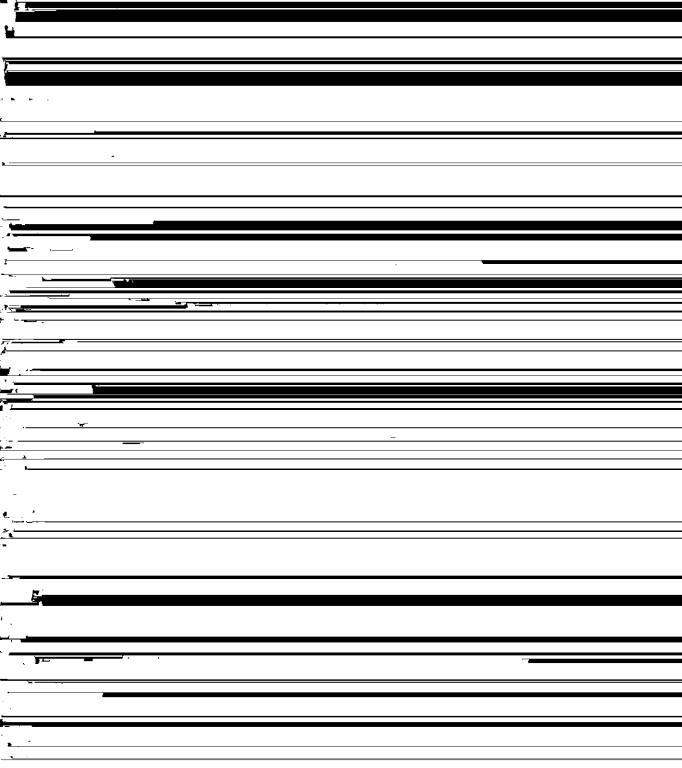
止特性はこの種鋼材としては十分であるといえる。

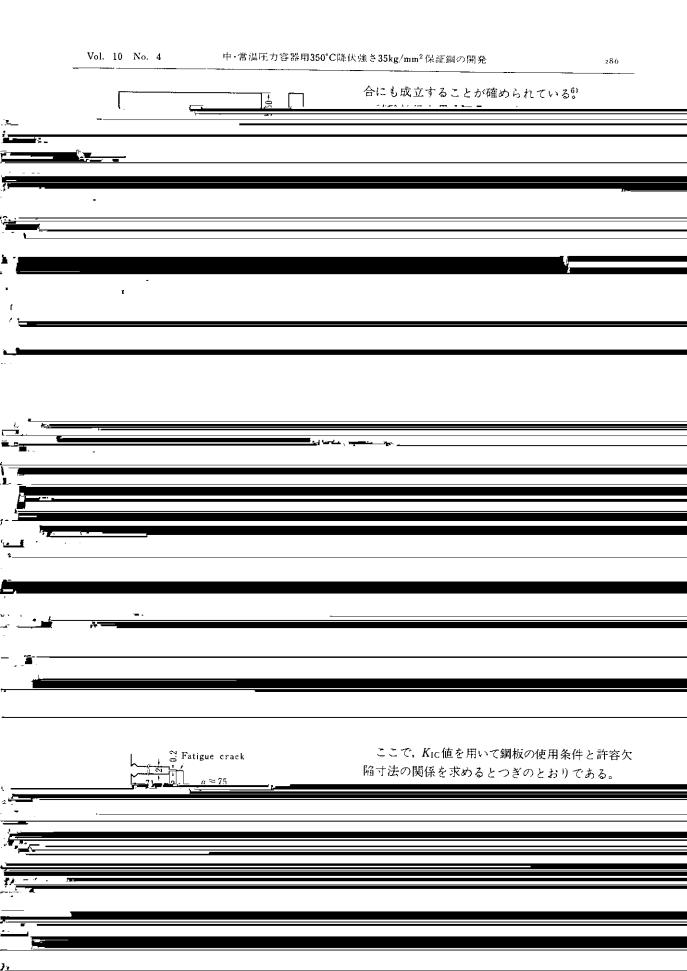
3-1-3 組 織

(1) 顕微鏡組織

板厚内1/4部および1/2部の顕微鏡組織を観察し む結果 いずれままお園様の微細なフェラム」、パ







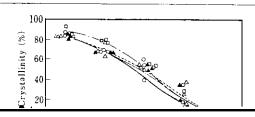
定されている最大仮想欠陥寸法 $(a=t/4,\ 2c=6a)$ ピー衝撃試験を行った。試験結果を**Table** 8 に示に相当するものである。この欠陥寸法は ASME す 不時効に上る顕著が胎化けるよれず 系時効

C. 1 C Uの性性的体をの無性体といってしまったようなはれてCD かいそれてVIIV2Eからにあっ

積で150倍、Sec. XI の超音波探傷試験のそれに比べると面積で10倍の大きさを有するもので、きわめて安全側の評価を与えるものである。 Fig.8 よ

暫定規格 (PMS35の規格) 十分満足する靱性を示した。

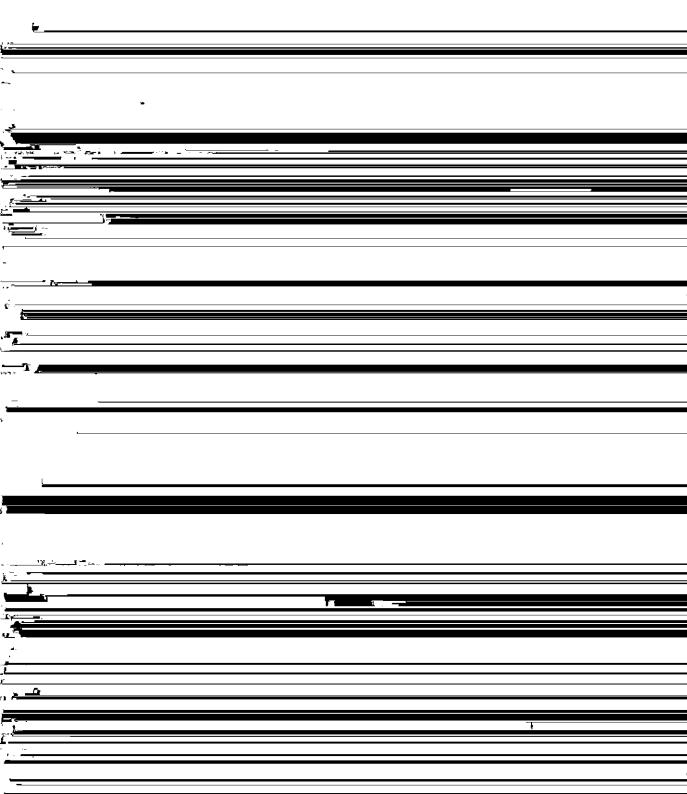
つついて、種々の条件でS.R.処理を施した母材



微であり、いずれのS.R.処理材もvTrsが+2 \mathbb{C} 以下の高い靱性を示した。

3.3 溶接性試験

溶接硬化性および溶接われ感受性を WFS に i.

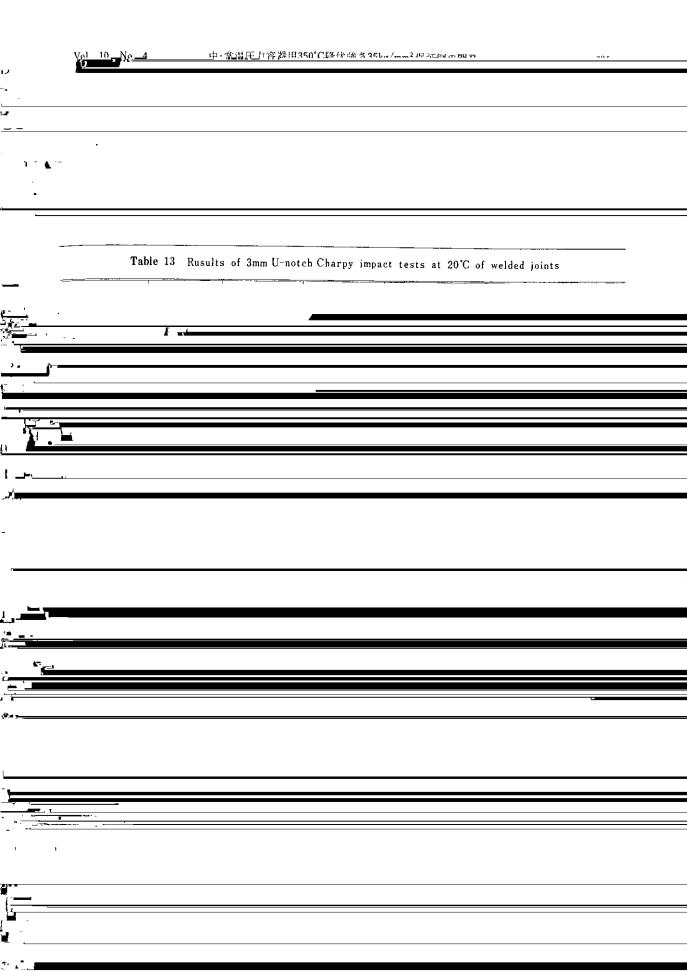


+./++,=1 +. さらに, 溶接部の応力除去焼鈍時のわれ感受性 た。試験結果をTable 11に示す。被覆アーク溶接 を明らかにするために、Fig.13に示す再熱われ試 継手およびサブマージアーク溶接継手(入熱量45 験を行った結果を Table 9 に示す。 歪付加ビード および61kJ/cm) のas weld. 材および (550°, 590°, 80パスで表面および断面われ率とも0であり、再 620°C)×450min S.R.材の常温および350°Cにおけ

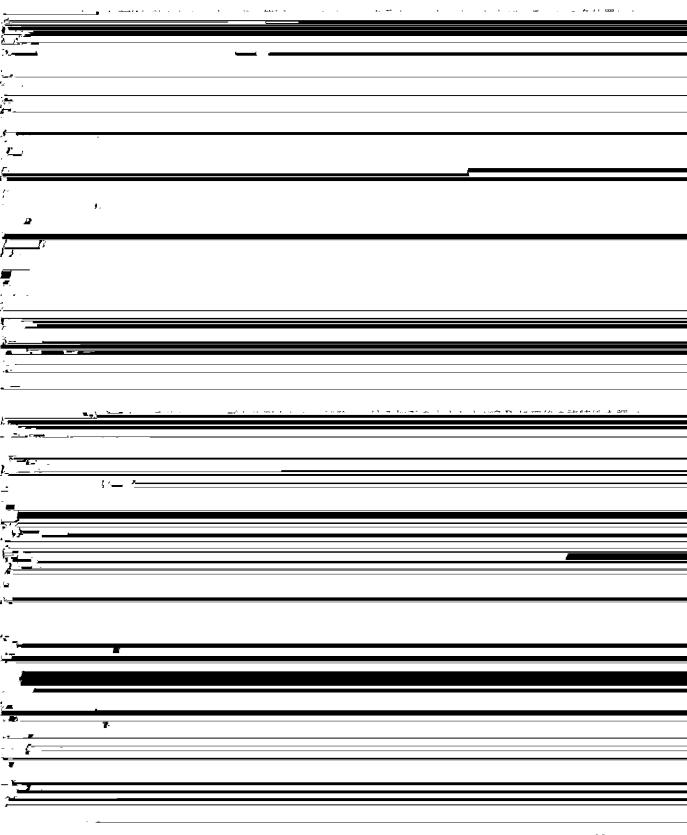
中·常温圧力容器用350°C降伏強さ35kg/mm²保証鋼の開発 290 Welding | Welding | Preheating and inter-Diameter Welding ${\rm Ar}\,{\bf c}$ Welding Heat-Welding pass

Vol. 10 No. 4

	表曲げお上び車曲げの自由曲げ試験(試片厚さ30 規格 3.2kg・m以上)を越え、またそれらのっぽ
<u>-</u> -	
·	
· <u>·</u>	
	(and the second
• 	7.
- 1-3-	
_	
-	
L,_	
• .	
	<u> 景44 6k.J/cmのもののみ)を行った。as weld 材 </u>
-	
	_
<u> </u>	property and the second
. —	



	kidomのサブラージアーク液性な行った性人 、a .
_ ,	
	₩
¥	
-	
	<u>。</u> 11
,	
_	
7	
4	
,	
-	
). De	



結果をASME Sec. VII Div. 2, TRD301, BS5500 の各規格に示される病労設計曲線と比較してFig.17 た。鏡板の寸法および熱間加工条件を**Table 15** お よび **Fig. 18** に示す。

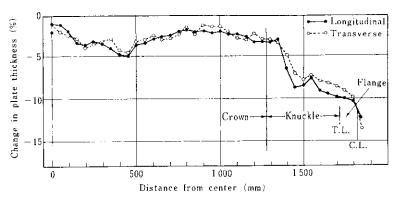
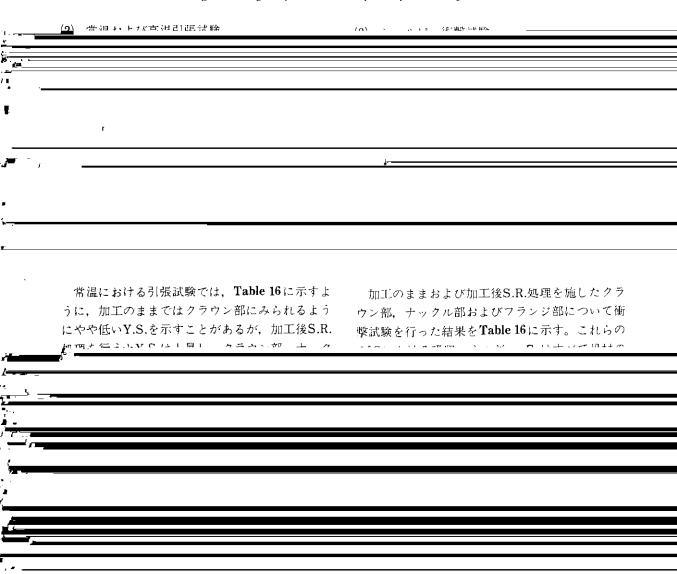


Fig. 19 Change in plate thickness by head-plate-forming



以上に記述したとおり、KHY 35厚鍋板は中·常 温圧力容器用鋼として良好な母材性能をもち、加

る3)。

終わりに、本研究の遂行にあたり終始御指導を

工性および溶接性に優れ、そのうえ経済性をも兼

賜りましたHTY委員会委員長千葉大学鵜戸口英善 数域に深基の融音を表します。また研究結果の

なお本報では実績を紹介しなかったが、 HTY 委員会のメンバーであるバブコック日立㈱、日立 討議に参加いただき、有益な御助言を賜りました HTY 委員会委員各位に深く感謝します。 さらに

択による溶接材料と独自の溶接施工条件のもとで 溶接継手を作制し、基性能の調本が行われ VHV 鏡板加工性試験について多大の御尽力をいただきました姆北海鉄工所溶田晋作氏に厚く御礼由した