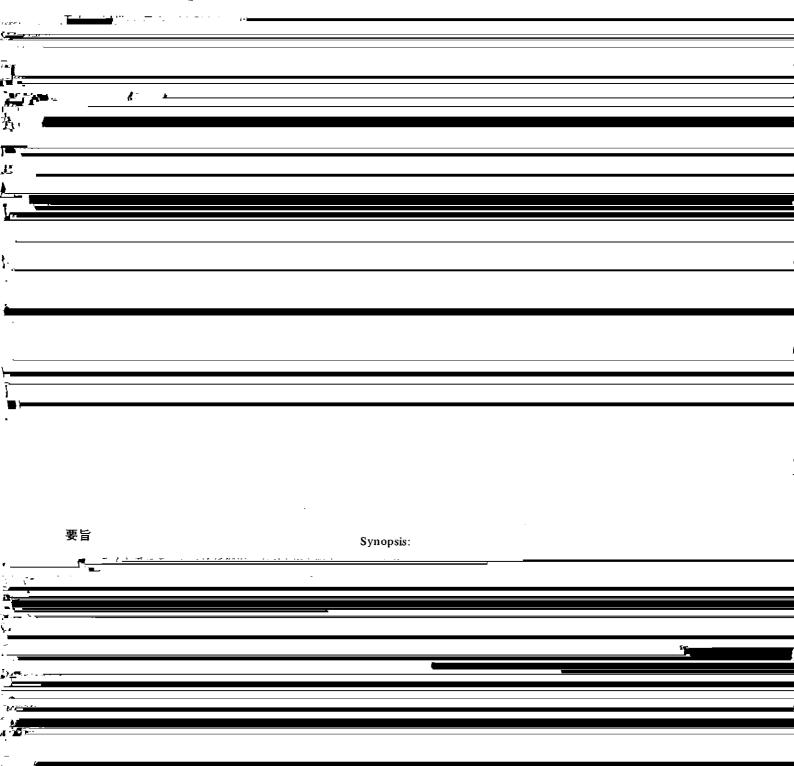


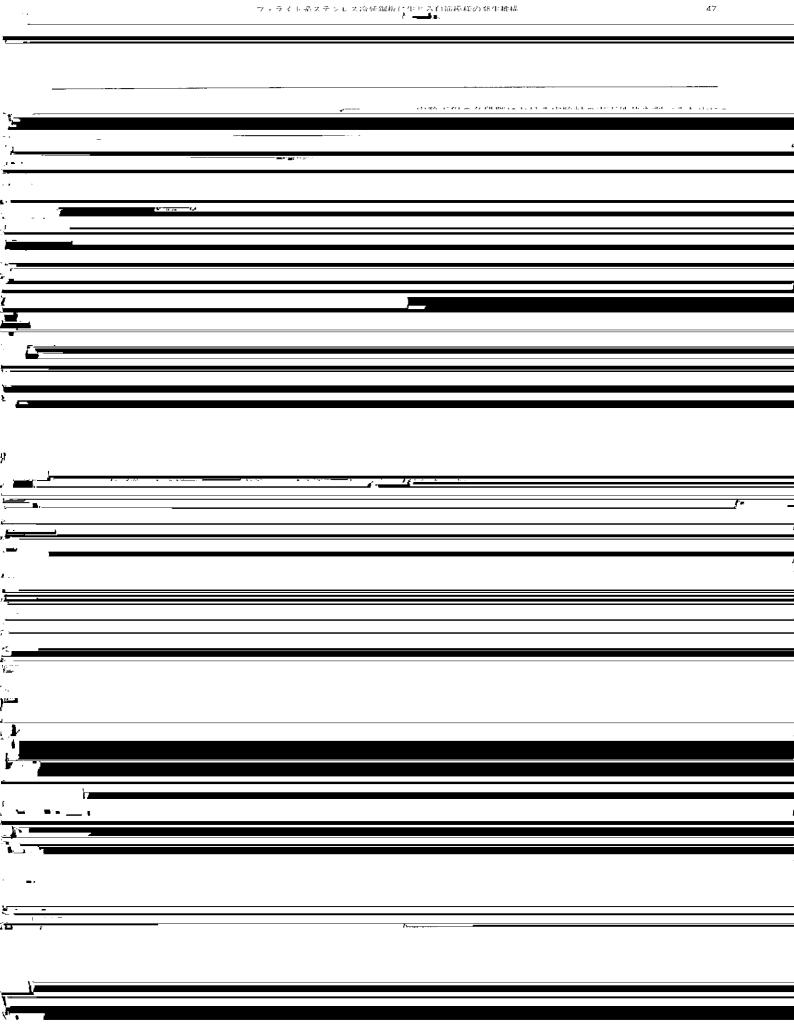
フェライト系ステンレス冷延鋼板に生じる白筋模様の発生機構*1

川崎製鉄技報 16(1984)1,46 52

宇城 \bot^{*2} 塩川 *3 真田 利明 *4 神谷 昭彦 *5 広野 種生 *6

A	Mechanisn	ı of	Generation	of	White	Streak	on	Ferritic
\mathbf{S}_{1}	tainless Stri	p						



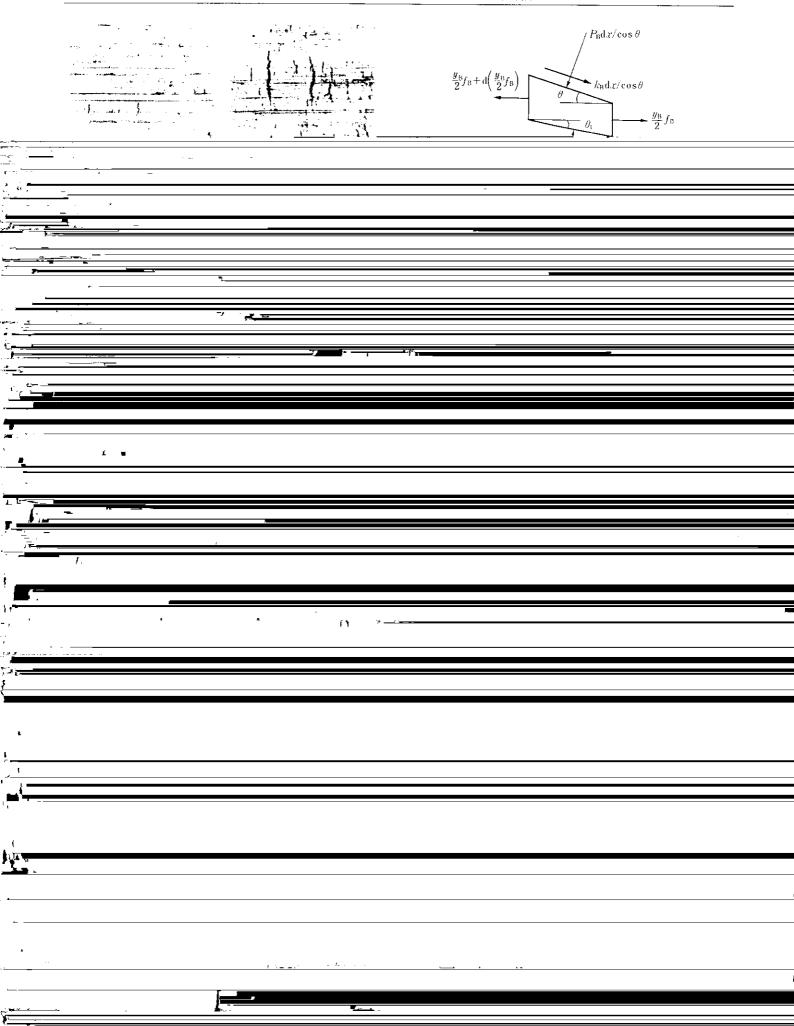


F

<u>. . . . (</u>

	さらに圧延が進行すると、深い転写研削溝に沿って C 方向の欠	れの集合体であり,一方 NOGR 材はオイルピット起因の欠陥
,]	11 - 12 - 12 - 12 - 12 - 12 - 12 - 12 -	
4		
) 1		
1		
:	\	
* - <u></u>		
<u> </u>		
	大陥も GR 材の場合と同様に、スキンパス圧延後も残り白筋模 様となる。	3.2 GR 材における白筋模様の発生原因
	かりましてもないこのましませいになる。 トヤ・ギ・ギ・オーの	· No de la material de la constante de la cons
<u>-</u>	,	
\		

.=			= - #3
	400		を行い,さらに GR 研削後の軟化焼鈍材にオイルピットが多発
		• SUS 430 after grinding	する原因についても検討する。
	l	∫ ∘ SUS_430_after	
7	_		
	_		
r			
			
-			
J			
	,		
<u> </u>			
•	<u> </u>		
			
<u> </u>	_¥		
t I.			
	ļ-		



パス目のロール咬み止め部の表面を観察すると、ロールバイト 入口において割れが発生していることから、入口部に働く引張 応力によって表面硬化層に割れが生じたと考えられる。 一方、GR 材に発生する割れは圧延における油膜が厚いほど

{. =.	130			化層が存在する場合は圧延において圧縮の水平応力が表面層に 働くことになるが、この付加的圧縮応力がオイルピットの発 生にアのトネた影響を互立る かいへい マロロ・エーロー	
)- 					
•	1				
		•	_		
	·			· F	_
-					
				•	=
`. 					
	15-				
<u> </u>					Ī