0[(Ù′

]î05r KAWASKISEEL My1(1979)Ma

GIHO

H g5ð R 4 bµ\$×ö2A b5 Ijithp foFt#2H-ja pOY 3d/(jijþa) ,¤ G õjblAkja [°]O b (Kbja ' Hibn 7? ? ∛djakja

0[¤:

H g5ð R4 bμ\$xö2Ac>*8)*([qv WZ8 R4 bf2A 5 M%\$x[>* * Ø8 æ[})°fNsxg fNs Z< 9 / 8>*fNs5 \f2A5)Ýb6i 4 qKS 9KS} 2 μ[´#ÝKS)Ý>* R4 bf2Ac-_5 I S rSQb5 &ìØc%& \(öfNs[1´@[AS

þ

Tiple			
nhasia GH-panjan	ta tibij a		
iadaia tatap	e eljakad		
ilip (Hilling Hilling		
Hilliteil an	titpi b		
Ēpaljul e	talija		

(cJFE **ECp**2003

ec blî"?}7Ot[ArM

515



516

	Beam	blank	
	BD ro		
		~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~	
		U _R rolling	
		$\downarrow$	
		rolling	
	(a) One U _R mill	(b) Two U _R mill	
/			
<u>}</u>			
ŧ			
<u>م</u>			
ت <b>ب</b> یر	F		
·			
	を <u>調査する</u> た <u>め、</u> プラスチシンモデルミルによる	集中強圧下する方法がR部全体のひずみを増加さ_	
	実験を行った。 U _R ミル1基の場合、U _R 最終形状として Fig.2 にデオように通信のものと R 郵内外に空起を有す	せるのに取も有効でめることが推測される。 U _R ミル2基の場合に対しては、Fig.4に示すU _R 冷中形状のは料をFig.5にデオロールで圧延した	
7			

Ŷ









.....

#### 粒成長の抑制される1100℃以下,④U_R前半圧延

. <u>به الم</u>مالية المرجب الذي تعان عنه منهم أن العلم المالية المالية المالية مم <u>مرجب المالية المالية ا</u>





ング実験の結果では低温互延を実施する合計圧下 率が $31 \sim 45\%$ の範囲でほぼ同程度の材質改善効果 が得られており¹,前記のR部の $U_F$  ミルにおける 圧下率はウェブへのメタルフロー等により若干減 小するとしても十分な材質改善が期待できる量で ある。 $294 \times 200$ 材での $U_1$  ミル水平ロール, $U_2$  ミ ル竪ロールの孔型形状をFig.8に示す。 $U_1, U_2$ で の凸部の充満を確保するため、 $U_1, U_2$ の孔型の面 積はほぼ同一となるようにした。また $U_2$  ミルの竪 各試験材は Fig. 9 に示すフランジ、R 部から圧
延方向に採取した。



-. 17 - - - - -

<u>.</u>	(a) $300 \times 300$ (No. 3 in Table 2) (b) $294 \times 200$ (No. 5 in Table 2) (c) $1200 - 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1200 + 1$	
й материализация М		
-γ » •	<u> </u>	
i i i i i i i i i i i i i i i i i i i		
	<del>۔ ۔ ۔ ۔ ۔ ۔ ۔ ۔ ۔ ۔ ۔ ۔ ۔ ۔ ۔ ۔ ۔ ۔ ۔ </del>	

	Vol. 11 No. 4	H 形鋼 R 部の機械的性学	1の改善	521
		アフランジ部の	△○□: No.6	
			▲●■: No. 5	
24				
-				
• • <u></u>				
· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·				
. —				
1				
#				
•				
· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		<b>•</b> .		
°_				
•				
	<u>.</u> .	<b>i</b> -	·····	4 (
	<b>`</b>			
/==-	<b>.</b>			
		(		
		<b>-</b>		
_	-			
		7 e _=		
,				
<u>}</u>	1			
ند. هو				
<u>کر</u> است				
. —				

522		川 崎 製	鉄技報	1979	
		$+\frac{1}{(\tan \theta)^2}$	······(2)	ら JIS 粒度番号を求めその差を算出	している。図
	a		<u> </u>		
		·			
		•			
<u>x</u> ' <u>1</u>					
-					
· ·					

Deformation  $\rightarrow$ 

Ĺ

と微細化量は同じ傾向で変化しておりひずみ量が ふえると結晶粒の微細化が進行する。 Fig 18け Ar。 変能古田上の混度撮での44混度撮

<u>,                                     </u>				
·				
÷				
		,		
,				
				1
	ř····áš			
<u>.                                    </u>				
-				
<b>-</b>				
<u> </u>				
-				
•				
-	•			
r				
,				
( <u></u>	۸			_
·			 	 
r			 	 
_				
'/			<u> </u>	
·				







加させることにより、その材質が改善され、その 改善量は付与されたひずみ量で評価できる。

#### 6. モデル実験

12-54

ひずみ量と微細化の関係を確認するためモデル 実験を行った。



 R		日日 <u>車な 単</u> 山 今天 (日) 春日	1979
<u> </u>			
2			
•			
	È	·	
а. Д			
11.12 1.15			
, 1 a			
·			
14 <del>-</del>			
<u>,</u>			
s			1
f			
_			
<b>,</b>			
·		I	
·			
έ			
`			
		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	
- ,			
· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·			
41- 41-			
• <b>7</b>			
a		·	and the second sec
·	1	L	
1			
ý- <del>.</del>			
····			
F	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		
·			
L			
<u>}</u>			
در عار :	·		
h <del>' ·</del>			