KAWASAKI STEEL GIHO VoOBDC 0.TEMg()TeDegasser

(Masanori Nishikiori) (Chikashi Tada)

KTB

RH

(Hiroshi
Nishikawa)

:

RH (KTB)

K-BOP KTB

K-BOP KTB

K-BOP VOD

C+N SUS304

N

Synopsis:

KTB

A new combined decarburization process for the production of stainless steel has been established at No.1 Steelmaking Shop in Chiba Works of Kawasaki Steel Corp. The process utilizes K-BOP(top and bottom blowing converter) for decarburizing the stainless steel melt with an oxygen/inert gas mixture and KTB method during RH degassing (oxgen top blowing onto the molten steel in vacuum vessel) for efficient vacuum decarburization. By this process, it has become possible to produce high chromium stainless steel with ultra low carbon and low nitrogen more easily and with higher productivity than the conventional K-BOP and VOD process. The carbon and nitrogen contents of the steel product obtained by the optimized operation of oxygen blowing for the production of a certain steel grade such as SUS304 whose upper limit of nitrogen content is relatively high.

(c)JFE Steel Corporation, 2003

ファンレフ細胞単数半見第4甲プトレー

f ee.		

Optimized Decarburization Process for Stainless Steel with the Combination of Refining in Converter and RH-Degasser

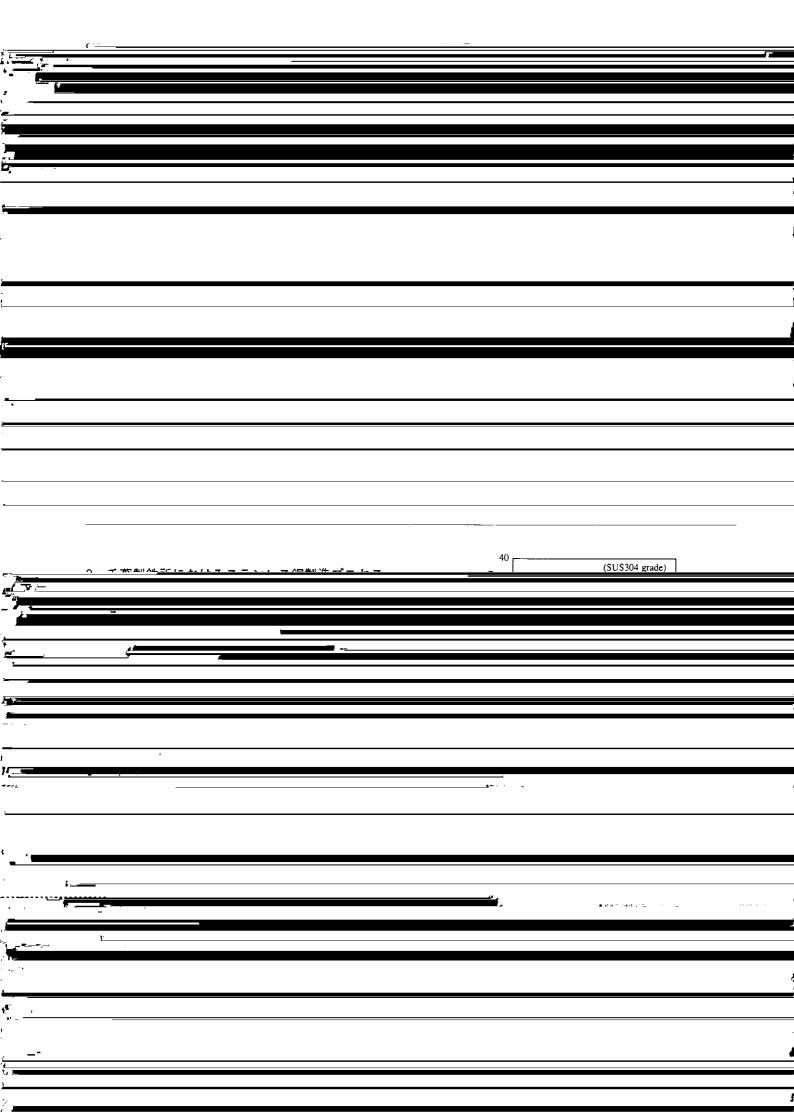


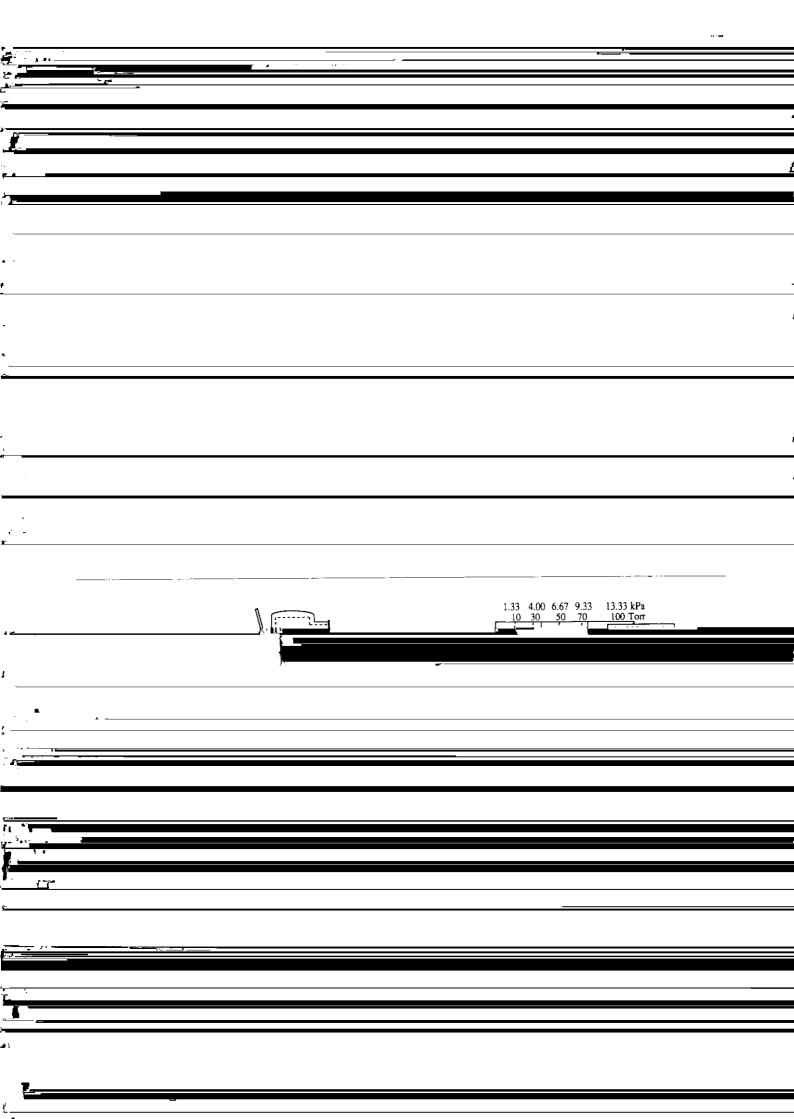




要旨

ステンレス鋼溶製プロセスにおいて、RH 脱ガスにトップランス 酸素上吹き設備 (KTB) を導入し、K-BOPにおける希釈脱炭と KTB による真空中送酸脱炭を組み合わせたステンレス鍋脱炭プロ セスを確立した。その結果、合理的な脱炭精錬が達成され、極低炭 素鋼の溶製においては、K-BOP-KTBプロセスによりK-BOP-





低い場合に対し脱炭酸素効率で約10%程度向上していることがわかった。

さらに、溶鋼がこのように激しくフォーミングしている条件下で の脱炭挙動を調査するため、KTBランス高さおよび送酸速度を変 CO 発生領域が増大し、上吹き送酸条件をソフトプロー化することにより、メタル成分の酸化および未反応酸素の損失が防がれ、脱炭酸素効率が向上したものと考えられる。この現象の概念図を Fig. 14 に示す。

は、KTBによる上吹き送酸条件をソフトプロー化することにより 向上することを見出した。これは、処理初期における脱窓および脱 炭反応に伴う溶鋼のフォーミングによって、槽内におけるバルクの 速度の低下しない操業条件範囲において送酸速度を低下し、またランス高さを上昇してソフトプロー指向の送酸脱炭を実施している。その結果、SUS 304の出綱 [C] は Fig. 15 に示すように上昇させることができ、K-BOP における還元用 FeSi 合金鉄の使用量もFig. 16 に示すごとく、従来と比較して約 30%低減することが可能となった。

6 KTBによる槽内地金溶解操業

従来の RH 脱ガスでは、溶鋼のスプラッシュによる槽内の地金



مع دن فر	η <u>ν</u>	
rae t. 1 - 1 - 1 - 1 - 1 - 1 - 1 - 1 - 1 - 1 -		
···		
ē.		
<u> </u>		
- - · -	<u>. </u>	
1		
).		
`		
1		
11		
.		
.		
•		
· -		
•		
1_		
_		
		敵する製品 C+N 値を達成した。
	8 結 言	(3) SUS 304 等の精錬目標の[N]範囲が比較的高い鋼種におい
		(3) SUS 304 等の精錬目標の [N] 範囲が比較的高い鋼種においては、脱炭炉での N2 希釈により、RH 処理開始時の鋼中
	ステンレス鋼販炭精錬の合理化を図ることを目的として,RH 朊	(3) SUS 304 等の精錬目標の $[N]$ 範囲が比較的高い鋼種においては、脱炭炉での N_2 希釈により、RH 処理開始時の鋼中 $[N]$ がほほ $P_{N_2}=1$ 気圧下での飽和濃度に近くなり、RH 処
		(3) SUS 304 等の精錬目標の [N] 範囲が比較的高い鋼種においては、脱炭炉での N2 希釈により、RH 処理開始時の鋼中
	ステンレス鋼販炭精錬の合理化を図ることを目的として,RH 朊	(3) SUS 304 等の精錬目標の $[N]$ 範囲が比較的高い鋼種においては、脱炭炉での N_2 希釈により、RH 処理開始時の鋼中 $[N]$ がほほ $P_{N_2}=1$ 気圧下での飽和濃度に近くなり、RH 処
-	ステンレス鋼販炭精錬の合理化を図ることを目的として,RH 朊	(3) SUS 304 等の精錬目標の $[N]$ 範囲が比較的高い鋼種においては、脱炭炉での N_2 希釈により、RH 処理開始時の鋼中 $[N]$ がほほ $P_{N_2}=1$ 気圧下での飽和濃度に近くなり、RH 処
-	ステンレス鋼販炭精錬の合理化を図ることを目的として,RH 朊	(3) SUS 304 等の精錬目標の $[N]$ 範囲が比較的高い鋼種においては、脱炭炉での N_2 希釈により、RH 処理開始時の鋼中 $[N]$ がほほ $P_{N_2}=1$ 気圧下での飽和濃度に近くなり、RH 処
	ステンレス鋼販炭精錬の合理化を図ることを目的として,RH 朊	(3) SUS 304 等の精錬目標の $[N]$ 範囲が比較的高い鋼種においては、脱炭炉での N_2 希釈により、RH 処理開始時の鋼中 $[N]$ がほほ $P_{N_2}=1$ 気圧下での飽和濃度に近くなり、RH 処
-	ステンレス鋼販炭精錬の合理化を図ることを目的として、RH 販 ガスにおいてトップランス酸素 <u>上吹き</u> 法(KTB法) <u>を導入し、駅</u>	 (3) SUS 304 等の精錬目標の [N] 範囲が比較的高い鋼種においては、脱炭炉での N₂ 希釈により、RH 処理開始時の鋼中 [N] がほほ P₂₂ = 1 気圧下での飽和濃度に近くなり、RH 処理初期には服尿の維行ととよに急激な服容反応により、榑内の
	ステンレス鋼販炭精錬の合理化を図ることを目的として,RH 朊	 (3) SUS 304 等の精錬目標の [N] 範囲が比較的高い鋼種においては、脱炭炉での N₂ 希釈により、RH 処理開始時の鋼中 [N] がほほ P₂₂ = 1 気圧下での飽和濃度に近くなり、RH 処理初期には服尿の維行ととよに急激な服容反応により、榑内の
	ステンレス鋼販炭精錬の合理化を図ることを目的として、RH 販 ガスにおいてトップランス酸素 <u>上吹き</u> 法(KTB法) <u>を導入し、駅</u>	 (3) SUS 304 等の精錬目標の [N] 範囲が比較的高い鋼種においては、脱炭炉での N₂ 希釈により、RH 処理開始時の鋼中 [N] がほほ P₂₂ = 1 気圧下での飽和濃度に近くなり、RH 処理初期には服尿の維行ととよに急激な服容反応により、榑内の
	ステンレス鋼販炭精錬の合理化を図ることを目的として、RH 販 ガスにおいてトップランス酸素 <u>上吹き</u> 法(KTB法) <u>を導入し、駅</u>	 (3) SUS 304 等の精錬目標の [N] 範囲が比較的高い鋼種においては、脱炭炉での N₂ 希釈により、RH 処理開始時の鋼中 [N] がほほ P₂₂ = 1 気圧下での飽和濃度に近くなり、RH 処理初期には服尿の維行ととよに急激な服容反応により、榑内の
	ステンレス鋼販炭精錬の合理化を図ることを目的として、RH 販 ガスにおいてトップランス酸素 <u>上吹き</u> 法(KTB法) <u>を導入し、駅</u>	 (3) SUS 304 等の精錬目標の [N] 範囲が比較的高い鋼種においては、脱炭炉での N₂ 希釈により、RH 処理開始時の鋼中 [N] がほほ P₂₂ = 1 気圧下での飽和濃度に近くなり、RH 処理初期には服尿の維行ととよに急激な服容反応により、榑内の
	ステンレス鋼販炭精錬の合理化を図ることを目的として、RH 販 ガスにおいてトップランス酸素 <u>上吹き</u> 法(KTB法) <u>を導入し、駅</u>	 (3) SUS 304 等の精錬目標の [N] 範囲が比較的高い鋼種においては、脱炭炉での N₂ 希釈により、RH 処理開始時の鋼中 [N] がほほ P₂₂ = 1 気圧下での飽和濃度に近くなり、RH 処理初期には服尿の維行ととよに急激な服容反応により、榑内の
	ステンレス鋼販炭精錬の合理化を図ることを目的として、RH 販 ガスにおいてトップランス酸素 <u>上吹き</u> 法(KTB法) <u>を導入し、駅</u>	 (3) SUS 304 等の精錬目標の [N] 範囲が比較的高い鋼種においては、脱炭炉での N₂ 希釈により、RH 処理開始時の鋼中 [N] がほほ P₂₂ = 1 気圧下での飽和濃度に近くなり、RH 処理初期には服尿の維行ととよに急激な服容反応により、榑内の
	ステンレス鋼販炭精錬の合理化を図ることを目的として、RH 販 ガスにおいてトップランス酸素 <u>上吹き</u> 法(KTB法) <u>を導入し、駅</u>	 (3) SUS 304 等の精錬目標の [N] 範囲が比較的高い鋼種においては、脱炭炉での N₂ 希釈により、RH 処理開始時の鋼中 [N] がほほ P₂₂ = 1 気圧下での飽和濃度に近くなり、RH 処理初期には服尿の維行ととよに急激な服容反応により、榑内の
	ステンレス鋼販炭精錬の合理化を図ることを目的として、RH 販 ガスにおいてトップランス酸素 <u>上吹き</u> 法(KTB法) <u>を導入し、駅</u>	 (3) SUS 304 等の精錬目標の [N] 範囲が比較的高い鋼種においては、脱炭炉での N₂ 希釈により、RH 処理開始時の鋼中 [N] がほほ P₂₂ = 1 気圧下での飽和濃度に近くなり、RH 処理初期には服尿の維行ととよに急激な服容反応により、榑内の
	ステンレス鋼販炭精錬の合理化を図ることを目的として、RH 販 ガスにおいてトップランス酸素 <u>上吹き</u> 法(KTB法) <u>を導入し、駅</u>	 (3) SUS 304 等の精錬目標の [N] 範囲が比較的高い鋼種においては、脱炭炉での N₂ 希釈により、RH 処理開始時の鋼中 [N] がほほ P₂₂ = 1 気圧下での飽和濃度に近くなり、RH 処理初期には服尿の維行ととよに急激な服容反応により、榑内の
	ステンレス鋼販炭精錬の合理化を図ることを目的として、RH 販 ガスにおいてトップランス酸素 <u>上吹き</u> 法(KTB法) <u>を導入し、駅</u>	 (3) SUS 304 等の精錬目標の [N] 範囲が比較的高い鋼種においては、脱炭炉での N₂ 希釈により、RH 処理開始時の鋼中 [N] がほほ P₂₂ = 1 気圧下での飽和濃度に近くなり、RH 処理初期には服尿の維行ととよに急激な服容反応により、榑内の
	ステンレス鋼販炭精錬の合理化を図ることを目的として、RH 販 ガスにおいてトップランス酸素 <u>上吹き</u> 法(KTB法) <u>を導入し、駅</u>	 (3) SUS 304 等の精錬目標の [N] 範囲が比較的高い鋼種においては、脱炭炉での N₂ 希釈により、RH 処理開始時の鋼中 [N] がほほ P₂₂ = 1 気圧下での飽和濃度に近くなり、RH 処理初期には服尿の維行ととよに急激な服容反応により、榑内の
2-7, 	ステンレス鋼販炭精錬の合理化を図ることを目的として、RH 販 ガスにおいてトップランス酸素 <u>上吹き</u> 法(KTB法) <u>を導入し、駅</u>	 (3) SUS 304 等の精錬目標の [N] 範囲が比較的高い鋼種においては、脱炭炉での N₂ 希釈により、RH 処理開始時の鋼中 [N] がほほ P₂₂ = 1 気圧下での飽和濃度に近くなり、RH 処理初期には服尿の維行ととよに急激な服容反応により、榑内の
2-7, 	ステンレス鋼販炭精錬の合理化を図ることを目的として、RH 販 ガスにおいてトップランス酸素 <u>上吹き</u> 法(KTB法) <u>を導入し、駅</u>	 (3) SUS 304 等の精錬目標の [N] 範囲が比較的高い鋼種においては、脱炭炉での N₂ 希釈により、RH 処理開始時の鋼中 [N] がほほ P₂₂ = 1 気圧下での飽和濃度に近くなり、RH 処理初期には服尿の維行ととよに急激な服容反応により、榑内の
2-7, 	ステンレス鋼販炭精錬の合理化を図ることを目的として、RH 販 ガスにおいてトップランス酸素 <u>上吹き</u> 法(KTB法) <u>を導入し、駅</u>	 (3) SUS 304 等の精錬目標の [N] 範囲が比較的高い鋼種においては、脱炭炉での N₂ 希釈により、RH 処理開始時の鋼中 [N] がほほ P₂₂ = 1 気圧下での飽和濃度に近くなり、RH 処理初期には服尿の維行ととよに急激な服容反応により、榑内の
2-7, 	ステンレス鋼販炭精錬の合理化を図ることを目的として、RH 販 ガスにおいてトップランス酸素 <u>上吹き</u> 法(KTB法) <u>を導入し、駅</u>	 (3) SUS 304 等の精錬目標の [N] 範囲が比較的高い鋼種においては、脱炭炉での N₂ 希釈により、RH 処理開始時の鋼中 [N] がほほ P₂₂ = 1 気圧下での飽和濃度に近くなり、RH 処理初期には服尿の維行ととよに急激な服容反応により、榑内の
2-7, 	ステンレス鋼販炭精錬の合理化を図ることを目的として、RH 販 ガスにおいてトップランス酸素 <u>上吹き</u> 法(KTB法) <u>を導入し、駅</u>	 (3) SUS 304 等の精錬目標の [N] 範囲が比較的高い鋼種においては、脱炭炉での N₂ 希釈により、RH 処理開始時の鋼中 [N] がほほ P₂₂ = 1 気圧下での飽和濃度に近くなり、RH 処理初期には服尿の維行ととよに急激な服容反応により、榑内の
2-7, 	ステンレス鋼販炭精錬の合理化を図ることを目的として、RH 販 ガスにおいてトップランス酸素 <u>上吹き</u> 法(KTB法) <u>を導入し、駅</u>	 (3) SUS 304 等の精錬目標の [N] 範囲が比較的高い鋼種においては、脱炭炉での N₂ 希釈により、RH 処理開始時の鋼中 [N] がほほ P₂₂ = 1 気圧下での飽和濃度に近くなり、RH 処理初期には服尿の維行ととよに急激な服容反応により、榑内の
2-7, 	ステンレス鋼販炭精錬の合理化を図ることを目的として、RH 販 ガスにおいてトップランス酸素 <u>上吹き</u> 法(KTB法) <u>を導入し、駅</u>	 (3) SUS 304 等の精錬目標の [N] 範囲が比較的高い鋼種においては、脱炭炉での N₂ 希釈により、RH 処理開始時の鋼中 [N] がほほ P₂₂ = 1 気圧下での飽和濃度に近くなり、RH 処理初期には服尿の維行ととよに急激な服容反応により、榑内の