

# O rastvorljivosti ugljika u troskama

UDK: 669.189 : 669.587.6  
ASM/SLA: D 5 a, D 11 n

Dragica Šević  
Dušan Čurčija

## UVOD

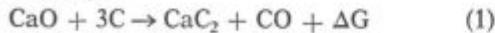
U reduksijskom periodu topljenja čelika pri dezoksidaciji troske ugljikom, dolazi do vraćanja (1) u početno stanje oksida Fe, Si, Ca i drugih. Poznato je da reduksijska sposobnost C raste sa porastom temperature. Pri visokom bazicitetu troske kada je sadržaj  $\text{SiO}_2$  malen, zbog malog značenja aktiviteta  $\text{SiO}_2$  (na  $T = 1873 \text{ K}$  i 42 %  $\text{SiO}_2$ ,  $a_{\text{SiO}_2} < 0,1$  u sistemu  $\text{CaO}-\text{SiO}_2$ ) ne teče proces redukcije Si sa C, već teče proces stvaranja karbida Ca, Mg i drugih.

Na ovu mogućnost upozorio je Oelsen sa suradnicima (2, 3, 4) kada je korištenjem grafitne mješalice stvorio nakupine disperzne faze C u troski. Takva pojавa promatrana je u radu (5) pa uslove visokopečne troske. Proučavajući rastvaranje N u troskama autori (6) izvode zaključak da postoji neposredna veza između fizičko-kemijskih svojstava troske i stupnja oksidacijsko-reduksijskog potencijala sredine čak i u tome slučaju kada se sastav troske praktično i ne mijenja.

U radu (7) eksperimentalno je proučavan utjecaj sastava troske i temperature na rastvaranje C u oksidacijskim i reduksijskim uvjetima. Izведен je zaključak da u reduksijskim uvjetima ( $p_{\text{O}_2} < 10^{-10} \text{ atm}$ ) rastvorljivost C u troski ne zavisi od  $p_{\text{O}_2}$  a u oksidacijskim raste proporcionalno sa  $p_{\text{O}_2}$ . U reduksijskim uvjetima rastvorljivost se povećava sa temperaturom a u oksidacijskim, praktično ne ovisi o temperaturi. Nadalje se rastvorljivost C povećava sa porastom baziciteta troske B.

## RASTVORLJIVOST C U REDUKCIJSKIM USLOVIMA I TERMODINAMIČKI POTENCIJAL STVARANJA $\text{CaC}_2$

Rastvorljivost C u reduksijskim uslovima vezana je sa stvaranjem karbida, prvenstveno karbida Ca po reakciji:



Posebnu teškoću predstavlja određivanje termodinamičkog potencijala reakcije (1). Po radu (8) termodinamički potencijal je:

$$\Delta G = \Delta G_{\text{CaC}_2} + \Delta G_{\text{CO}} - \Delta G_{\text{CaO}} \quad (2)$$

Dragica Šević, dipl. inž. i Dušan Čurčija, absolvent – Metalurški fakultet Sisak

Sumirajući vrijednosti za  $\Delta G$  po (8) se dobiva:

$$\Delta G = 108\ 800 - 51,28 T \quad (3)$$

Eksperimentalni rezultat za reakciju (1) prema (9) iznosi:

$$\Delta G = 93\ 000 - 52,0 T \quad (4)$$

U radu (1) navodi se slijedeća vrijednost:

$$\Delta G = 103\ 000 - 48,9 T \quad (5)$$

Uvrštavajući  $T = 1873 \text{ K}$  u formule (3), (4) i (5) dobiva se:

$$\Delta G = 12\ 753 \text{ cal} = 53\ 384 \text{ J} \quad (6)$$

$$\Delta G = -4\ 396 \text{ cal} = -18\ 402 \text{ J} \quad (6)$$

$$\Delta G = 11\ 410 \text{ cal} = 47\ 762 \text{ J} \quad (6)$$

Vidljivo je neslaganje između pojedinih autora za  $T = 1873 \text{ K}$ . Za računanje rastvorljivosti C po jednačbi (5) u radu (1) predložen je metod, od kojega iznosimo najbitnije karakteristike. Da bi znali prelaz C u troske različitog sastava neophodno je znati konstantu ravnoteže reakcije (1).

Pri tome se polazi od pretpostavke da su aktivne koncentracije  $a_{\text{CaO}}$  i  $a_{\text{CaC}_2}$  u troski proporcionalne molarnim udjelima  $n_{\text{CaO}}$  i  $n_{\text{CaC}_2}$ , pa je tada:

$$K_p = \frac{a_{\text{CaO}}}{a_{\text{CaC}_2}} \cdot \frac{a_c^3}{p_{\text{CO}}} = \frac{n_{\text{CaO}}}{n_{\text{CaC}_2}} \quad (7)$$

Pri tome je uzeto da je  $a_c = 1$  i  $p_{\text{CO}} = \text{latm}$ . Proračun  $n_{\text{CaO}}$  izvodi se na bazi dijagrama aktiviteta u sistemu  $\text{CaO} - \text{Al}_2\text{O}_3$  po (10):

$$n_{\text{CaO}} = n_{\text{CaO}}^* a_{\text{CaO}}$$

Na temperaturi  $T = 1873 \text{ K}$  zasićenje  $\text{CaO}$  iznosi 61 % pa je:

$$n_{\text{CaO}}^* = 61/56 = 1.089$$

odatle je:

$$n_{\text{CaO}} = 1.089 a_{\text{CaO}} \quad (8)$$

$$n_{\text{CaC}_2} = n_{\text{CaO}}/(K_p + 1)$$

$$\log K_p = \Delta G/4,575 \text{ T}$$

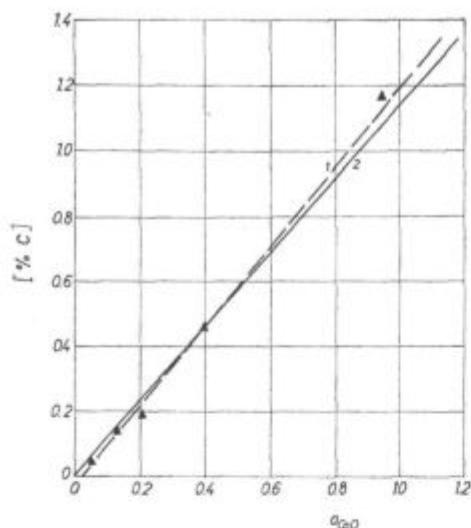
$$[\% \text{C}] = 24 n_{\text{CaC}_2} = 24 n_{\text{CaO}}/(K_p + 1) \quad (9)$$

Po jednačbama (5), (8) i (9) izračunata je rastvorljivost C na  $T = 1873 \text{ K}$  za troske različitog sastava prema tablici 1. i data je usporedba u odnosu na eksperiment na slici 1. Pri tome su dobiveni dvije jednadbe pravca:

$$[\% \text{C}]_{\text{reg}} = 1.275 a_{\text{CaO}} - 0,04 \quad (10)$$

$$[\% \text{C}]_{\text{teor}} = 1.164 a_{\text{CaO}} \quad (11)$$

Jednačba (10) dobivena je regresionom analizom na osnovu tablice 1. uz koeficijent korelacije  $r = 0,995$  a jednačba (11) po iznešenom metodu autora (1).



Slika 1

Rastvorljivost ugljika u ovisnosti o aktivitetu CaO na  $T = 1873 \text{ K}$  po tablici 1

1.  $[\% \text{C}]_{\text{reg}} = 1,275 a_{\text{CaO}} - 0,04$
2.  $[\% \text{C}] = 1,164 a_{\text{CaO}}$
3.  $\Delta = \text{eksperimentalni rezultati po (7)}$

Fig. 1

Carbon solubility as the function of CaO activity at 1873 K, according to Table 1

1.  $[\% \text{C}]_{\text{reg}} = 1,275 a_{\text{CaO}} - 0,04$
2.  $[\% \text{C}] = 1,164 a_{\text{CaO}}$
3.  $\Delta = \text{experimental results by (7)}$

Tablica 1.: Utjecaj sastava troske na rastvorljivost ugljika (7) na  $T = 1873 \text{ K}$  i  $p_{\text{CO}} = 1 \text{ atm}$ 

Broj troske	Sastav troske			C tež. %	$a_{\text{CaO}}$
	% CaO	% SiO <sub>2</sub>	% Al <sub>2</sub> O <sub>3</sub>		
1	33,32	28,00	38,68	0,045	0,050
12	39,65	0,12	60,23	0,140	0,125
4	44,70	4,86	50,44	0,180	0,210
6	49,46	0,24	50,30	0,450	0,400
9	59,08	0,10	40,82	1,170	0,942

Jednađba pravca koja bi uskladila teoriju i eksperiment išla bi između ovih pravaca kroz točku njihovog presjecišta. Iz uvjeta  $[\% \text{C}]_{\text{reg}} = [\% \text{C}]_{\text{teor}}$  slijedi točka presjecišta  $T (0,36 : 0,419)$ . Koeficijent smijera korigiranog pravca bio bi:

$$k_{\text{kor}} = \operatorname{tg} \left[ \operatorname{Arctg} (k_{\text{teor}}) + \operatorname{Arctg} \left( \frac{k_{\text{reg}} - k_{\text{teor}}}{2(1 + k_{\text{reg}} k_{\text{teor}})} \right) \right] \quad (12)$$

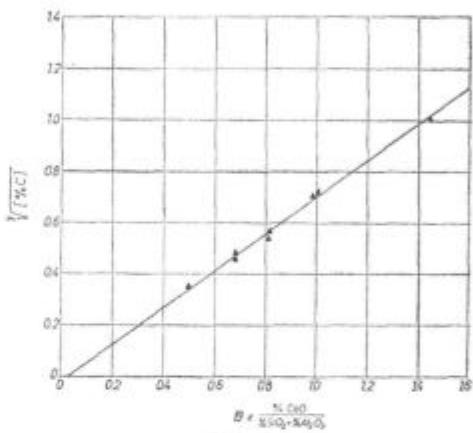
Jednađba korigiranog pravca glasi:

$$[\% \text{C}]_{\text{kor}} = 1,218 a_{\text{CaO}} - 0,02 \quad (13)$$

U radu (7) je na osnovu eksperimenta izведен zaključak da rastvorljivost C ovisi o bazicitetu troske. U tablici 2. navode se baziciteti troski u ovisnosti o rastvorenom C na  $T = 1873 \text{ K}$ . Na slići 2. prikazana je linearna ovisnost između  $\sqrt[3]{[\% \text{C}]}$  i baziciteta troske B.

Tablica 2.: Utjecaj baziciteta troske na rastvorljivost ugljika (7) na  $T = 1873 \text{ K}$  i  $p_{\text{CO}} = 1 \text{ atm}$ 

Broj troske	$B = \frac{\% \text{CaO}}{\% \text{SiO}_2 + \% \text{Al}_2\text{O}_3}$	C u tež. %
1	0,500	0,045
2	0,684	0,100
3	0,811	0,160
4	0,808	0,180
5	0,985	0,350
7	0,998	0,370
9	1,444	1,170
11	0,684	0,110



Slika 2

Rastvorljivost ugljika u ovisnosti o bazicitetu troske po tablici 2

1.  $\sqrt[3]{[\% \text{C}]_{\text{reg}}} = 0,755 B - 0,04$
2.  $\Delta = \text{eksperimentalni rezultati po (7)}$

Fig. 2

Carbon solubility as the function of slag basicity according to Table 2

1.  $\sqrt[3]{[\% \text{C}]_{\text{reg}}} = 0,755 B - 0,04$
2.  $\Delta = \text{experimental results by (7)}$

Jednađba dobivena regresionom analizom glasi:

$$\sqrt[3]{[\% \text{C}]_{\text{reg}}} = 0,755 B - 0,04 \quad (14)$$

uz koeficijent korelacije  $r = 0,999$ . Iz (14) rastvoren C može se izraziti eksplisitno:

$$\begin{aligned} [\% \text{C}]_{\text{reg}} &= 1,275 a_{\text{CaO}} - 0,04 \\ [\% \text{C}]_{\text{reg}} &= (0,755 B - 0,04)^3 \end{aligned} \quad (15)$$

Uz jednađbu (15) koja slijedi iz (14) napisana je i jednađba (10) koja daje rastvorljivost C u ovisnosti o aktivitetu CaO u troski.

Sa druge strane je prema teoriji koeficijent smijera pravca jednak:

$$k = \frac{24 n_{\text{CaO}}^*}{(K_p + 1)} = \frac{26,136}{\left( 10 \frac{\Delta G}{4,575 T} + 1 \right)} \quad (16)$$

Uvrštavajući koeficijent smijera pravca (16) u regresionu jednačbu (10) i izjednačavajući je sa (15) dobiva se:

$$(0,755 B - 0,04)^3 = \frac{26,136 a_{\text{CaO}}}{\left(10 \frac{\Delta G}{4,575 T} + 1\right)} - 0,04 \quad (17)$$

Iz jednadbe (17) moguće je izvući vrijednost za termodinamički potencijal reakcije (1) i temperaturu  $T = 1873 \text{ K}$ . Cilj ovoga rada je i bio pokušaj da se na osnovu eksperimentalnih rezultata odredi promjena termodimatičkog potencijala.

Prema (17) vrijednost termodinamičkog potencijala može se izraziti eksplisitno i iznosi:

$$\Delta G = 4,575 T \cdot \log \left( \frac{26,136 a_{\text{CaO}}}{(0,755 B - 0,04)^3} - 0,96 \right) \quad (18)$$

Dobivena jednadba (18) koja je regresionom analizom izvedena na bazi eksperimentalnih podataka ukazuje da termodinamički potencijal reakcije (1) ovisi o aktivitetu CaO u sistemu CaO-Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>, bazicitetu troske i temperaturi. Odatle slijedi da se termodinamički potencijal reakcije (1) može mijenjati u širem intervalu, ovisno o parametrima jednadbe (18) te otuda i nesuglasice u pogledu njegovog određivanja između autora (1), (8) i (9).

## ZAKLJUČAK

Na osnovu matematičke obrade eksperimentalnih rezultata (7) mogu se izvesti slijedeći zaključci:

1. Prelaz ugljika u trosku na  $T = 1873 \text{ K}$  i  $p_{\text{CO}} = 1 \text{ atm}$ , zavisi o bazicitetu troske prema relaciji:

$$[\% \text{C}] = (0,755 B - 0,04)^3$$

2. Termodinamički potencijal reakcije stvaranja CaC<sub>2</sub> na temperaturi 1873 K i  $p_{\text{CO}} = 1 \text{ atm}$  iznosi:

$$\Delta G = 8568,975 \log \left( \frac{26,136 a_{\text{CaO}}}{(0,755 B - 0,04)^3} - 0,96 \right) \cdot 4,186 [\text{J}]$$

3. Prelaz ugljika u trosku ovisi o aktivitetu CaO u sistemu CaO-Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>,  $T = 1873 \text{ K}$  i  $p_{\text{CO}} = 1 \text{ atm}$ :

$$[\% \text{C}] = 1,275 a_{\text{CaO}} - 0,04$$

Ova jednadba dobro se slaže sa jednadžbom dobivenom u radu (1):

$$[\% \text{C}] = 1,24 a_{\text{CaO}}$$

Uzimajući u obzir da se u čitavom razmatranju promatrao dvokomponentni sistem CaO-Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>, i nije se uključivala komponenta SiO<sub>2</sub> dobiveni rezultati moraju se promatrati aproksimativno. Međutim i kao takvi pokazali su se pouzdanim što potvrđuju visoke vrijednosti koeficijenta korelacije. Sadržaj SiO<sub>2</sub> u ispitivanim troskama nije prelazio 28 %.

## LITERATURA

1. M. Čujko, Izvestija Černaja metallurgija, 1977, No. 7.
2. W. Oelsen, K. Sauer, H. Keller, Eisenhüttenwesen, 1969, 40, No. 11.
3. W. Oelsen, H. Keller, H. Schubert, Eisenhüttenwesen, 1969, No. 11.
4. W. Oelsen, Černie Metallii, 1969, No. 23.
5. B. I. Žerebin, B. P. Gorbačev, M. S. Kudojarov, Izvestija Černaja metallurgija, 1972, No. 6
6. A. N. Morzov, A. G. Ponomarenko, Ju. E. Kozlov, Izvestija ANSSSR Metalli, 1971, No. 6.
7. A. G. Ponomarenko, Ju. E. Kozlov, Izvestija ANSSSR Metalli, 1974, No. 5.
8. Čipman, Proizvodstvo stali v elektropećah, Moskva, Metallurgija, 1965.
9. Edmonds, I. Taylor, Iron and Steel Inst. 1972, april, s. 280.
10. Elliot, Glejzer, Ramakrišna, Termohimija staleplavilnih procesov, Moskva, Metallurgija, 1969, s. 194.

## ZUSAMMENFASSUNG

Auf Grund der Literaturangaben ist die Änderung des thermodynamischen Potenziales und der Gleichgewichtskonstante der  $\text{CaC}_2$ -Bildungsreaktion in Schläcken verschiedener Zusammensetzung unter reduzierenden Bedingungen analysiert worden. Auf Grund der mathematischen Bearbeitung der experimentellen Ergebnisse können folgende Beschlüsse gemacht werden:

— der Übergang von Kohlenstoff in die Schläcke ist in linearer Abhängigkeit von der CaO Aktivität im System  $\text{CaO-Al}_2\text{O}_5$ ,

— der Übergang von Kohlenstoff in die Schläcke verläuft sehr schnell mit der zuwachsenden Schläckenbasis-

zität, genauer mit der dritten Potenz der Basizität

— der thermodynamische Potenzial der Bildungsreaktion von  $\text{CaC}_2$  wird definiert als die Funktion von: der Temperatur, der CaO Aktivität, und der Schläckenbasizität und variiert abhängig von diesen Parametern in einem breiten Intervall.

Die erhaltenen Ergebnisse, dargestellt durch die Regressionsgleichung, gelten als die erste Aproximation der reellen, da die  $\text{SiO}_2$  Aktivität in der Schläcke nicht berücksichtigt wird. Kennzeichnend für diese Ergebnisse sind hohe Korrelationskoefiziente.

## SUMMARY

Based on reference data the variation of thermodynamic potential and the equilibrium constant for the reaction of  $\text{CaC}_2$  formation in slags with various compositions for reducing conditions was analyzed. The following conclusions according to the mathematical treatment of experimental results were obtained:

— carbon transfer into slag is linearly dependant on the CaO activity in the  $\text{CaO-Al}_2\text{O}_5$  system,

— carbon transfer into slag is highly increased by the increased basicity of slag, precisely as the cubic function of the basicity,

— the thermodynamic potential for the reaction of  $\text{CaC}_2$  formation is expressed as the function of temperature, CaO activity, and slag basicity, and depending on these parameters it varies in a broader interval.

The obtained results are presented by the regression equations and they must be taken as the first approximations to the real values since  $\text{SiO}_2$  activities in slags are not taken into account. Nevertheless, they are reliable since they were obtained with high coefficients of correlation.

## ЗАКЛЮЧЕНИЕ

На основании данных из отраслевой литературы проанализировано изменение термодинамического потенциала и константы равновесия реакции образования  $\text{CaC}_2$  в шлаках различного состава для условий восстановления.

На основании математической разработки экспериментальных результатов выведены следующие заключения:

— переход углерода в шлаке находится в линейной зависимости от активности CaO в системе  $\text{CaO-Al}_2\text{O}_5$ ;

— переход углерода в шлаке очень быстро ускоряется с повышением основности шлака, точнее это представляет кубическую функцию основности;

— термодинамический потенциал реакции образования  $\text{CaC}_2$  выражен как функция температуры и активности CaO и основности шлака в зависимости от изменений их параметров в широком интервале.

Полученные результаты, выраженные регрессивными уравнениями надо считать как первые аппроксимативные значения на реальные значения, так как не берут во внимание и активность  $\text{SiO}_2$  в шлаке. Несмотря на это эти результаты очень надежны потому, что получены при высоких корреляционных коэффициентах.

Odgovorni urednik: Jože Arh, dipl. inž. — Člani dr. Jože Rodič, dipl. inž., Franc Mlakar, dipl. inž., dr. Aleksander Kveder, dipl. inž.,  
Darko Bradaškja, tehnični urednik

Oproščeno plačila prometnega davka na podlagi mnenja Izvršnega sveta SRS  
— sekretariat za informacije št. 421-1/172 od 23. 1. 1974

Naslov uredništva: ZPSŽ — Železarna Jesenice, 64270 Jesenice, tel. št. 81-341  
int. 800 — Tisk: TK »Gorenjski tisk«, Kranj