CERCETĂRI PRIVIND PREGĂTIREA ELECTRODULUI DE WOLFRAM ȘI FORMA ARCULUI ELECTRIC LA SUDAREA WIG

SĂVULESCU Valentin¹

Conducători științifici: Ș.l. Dr. Ing. Dumitru Titi CICIC, Ș.l. Dr. Ing. Corneliu RONTESCU

REZUMAT: Lucrarea de față își propune stabilirea unor dependențe dintre forma arcului și modul de pregătire al electrodului de wolfram utilizat în cadrul procedeului WIG. În cadul lucrării sunt prezentate rezultatele obținute la prelucrarea vârfului diverselor tipuri de electrzi de wolfram la 30°, 60° și 90°. **CUVINTE CHEIE**: formă arc electric, pregătire electrod, sudare WIG.

1 INTRODUCERE

Procedeul de sudare WIG este un procedeu de sudare modern, ce folosește un electrod nefuzibil de wolfram pe lângă care se insuflă un gaz inert în spațiul de formare a arcului electric.

Sudarea WIG se efectuează cu sau fără material de adaos introdus sub formă de sârmă, în curent continuu sau alternativ, sursa de sudare având caracteristică externă căzătoare. Procedeul poate fi aplicat în varianta manuală, semimecanizată, mecanizată sau automatizată.



Fig. 1 - Principiul procedeului WIG

Datorită multiplelor avantaje, procedeul de sudare WIG este foarte răspândit, având foarte multe variante și aplicații.

Printre avantajele cele mai importante se numără:

- Grad înalt de universalitate;
- Posibilitatea îmbinării materialelor metalice diferite cu grosimi de la 0,01mm;
- Calitate excelentă protecție bună a băii de metal topit, lipsă zgură sau stropi;
- Control excelent al modului de formare a rădăcinii și al materialului de adaos.
- Permite ca sursa de căldură (arcul electric) și materialul de adaos să fie controlate diferit;

¹ Specializarea Ingineriea și Managementul Proceselor de Sudură și Control Facultatea IMST;

E-mail: savulescuvali@gmail.com;

1.1 Parametrii uzuali ai sudării WIG

Parametrii uzuali ai procesului sunt prezentați în tabelul următor.

Denumirea parametrului	Unitatea de măsură	Domeniul de valori		
Diametrul electrodului nefuzibil	[mm]	0,5 - 8,0		
Curentul de sudare	[A]	10 - 300		
Tensiunea arcului electric	[V]	10 - 30		
Debitul de gaz inert	[l/min]	5 - 15		
Viteza de sudare	[cm/min]	10 - 30		
Diametrul materialului de adaos	[mm]	2-5		
Rata depunerii	[kg/h]	1,8-5,4		

1.2 Domeniile consacrate de aplicare

Domeniile consacrate de aplicare sunt:

- Sudarea oțelurilor aliate și înalt aliate, a cuprului, aluminiului și a metalelor reactive;
- Sudarea tablelor subțiri (sub 15 mm);
- Sudarea straturilor de rădăcină la sudarea în mai multe straturi;
- 1.3 Materialele folosite pentru sudarea WIG
 - Materialele folosite la sudarea WIG sunt:
 - Gaze de protecție;
 - Materiale de adaos;
 - Electrozi nefuzibili.

1.3.1 Gaze de protecție

Gazele utilizate la sudarea WIG sunt gaze inerte, pentru a oferi o protecție sporită băii de metal topit. Din această gama fac parte gaze ca Ar și He.

1.3.2 Materialele de adaos

Materialele de adaos folosite au în general o compoziție chimică apropiată de materialul de bază, dar se pot alege și materiale cu adaosuri de elemente pentru alierea îmbinării sudate.

1.3.3 Electrozii nefuzibili

Conform SR EN ISO 6848:2011 electrodul de wolfram este: o vergea neacoperită din wolfram, cu sau fără adaosuri de oxizi, conducătoare de curent electric și servind ca anod sau catod pentru arcul electric. Wolframul este preferat în principal datorită temperaturii mari de topire, dar și datorită capacității de emisie electronică ridicată.

Diametrul electrozilor nefuzibili este standardizat (cu valori uzuale 0,5-6,3) iar lungimea este între 50 - 175 mm.

		Compoziție	e chimică						
COD	Adao	os de oxid	Impurit	Wolfram	Culoare	Observatii			
	El.	[%]	ăţı [%]	[%]	marcaj	,			
						\circ Se folosesc în special pentru			
WP	-	-	\leq 0,20	99,8	verde	sudarea în curent alternativ			
						 ○ Stabilitate bună a arcului electric; 			
WT 4	ThO ₂	0,35-0,55	\leq 0,20	rest	albastru	 Odată cu creșterea cantității de 			
WT 10	ThO ₂	0,80-1,20	≤ 0,20	rest	galben	ThO ₂ se îmbunătățesc			
WT 20	ThO ₂	1,70-2,20	≤ 0,20	rest	roșu	caracteristicile de amorsare,			
WT 30	ThO ₂	2,80-3,20	≤ 0,20	rest	violet	stabilitatea, durata de viață și			
WT 40	ThO ₂	3,80-4,20	≤ 0,20	rest	portocaliu	o Sunt radioactivi.			
WZ 3	ZrO ₂	0,15-0,50	≤ 0,20	rest	brun	○ Se folosesc în special la structuri			
WZ 8	ZrO ₂	0,70-0,90	≤ 0,20	rest	alb	expuse radiațiilor.			
WL 10	LaO ₂	0,90-1,20	≤ 0,20	rest	negru	 Durată marită de viață. 			
WC 20	CeO ₂	1,80-2,20	≤ 0,20	rest	gri	 Durată sporită de viață; Nu sunt toxici; 			
WG	nespecificat		-	-	gri	 Conform specificații speciale 			

Tabel 1 - Tipuri și caracteristici ale electrozilor nefuzibili de wolfram conf. SR EN ISO 6848

2 DATE INTRARE EXPERIMENT

2.1 Materiale

2.1.1 Materialul de bază

Materialul de bază utilizat în cadrul experimentelor afost un oțel carbon, marca S235. Caracteristicile mecanice sunt prezentate în standard ul 10027-1:2006.

Probele au fost debitate mecanic din platbandă de oțel cu grosimea de 5 mm și lățimea 50 mm. Dimensiunea finală a probelor este de 70x50x5 mm.

Înaintea debitării materialul de bază a fost supus unui tratament de sablare.

2.1.2 Gazul de protecție

Gazul de protecție folosit este Argon 100%.

2.1.3 Electrozi nefuzibili

Pentru acest experiment au fost utilizate două tipuri de electrozi:

- WP electrod de wolfram pur (99,8%) de culoare verde;
- WT 20 electrod de wolfram cu adaos de oxid de ThO₂ (1,7 – 2,20 %) culoare roşie ;

Simbolizarea și caracteristicile electrozilor sunt prezentate în standardul SR EN ISO 6848.

2.2 Parametrii regimului de sudare

Parametrii regimului de sudare au fost aleși din plaja de valori recomandată de producătorul mărcii de electrodzi, având în vedere asigurarea pe cât posibil, a unui arc electric cât mai stabil.

Au fost stabilite două grupe de parametrii:

1. *Parametrii constanți*: tip si debit gaz de protecție, distanță piesă-electrod, diametru electrod, viteză de sudare;

2. *Parametrii variabili*: natura curentului, tipul electrodului, prelucrarea electrodului.

Parametrii constanți, sunt acei parametrii care rămân neschimbați pe toată durata experimentului, în condițiile în care, pentru fiecare serie de experimente se vor modifica parametrii variabili, în vederea obținerii rezultatelor comparabile.

Tabel 2 - Parametrii constanți

Parametru	Unitate de măsură	Valoare		
Tip gaz protecție	[-]	Ar 100%		
Debit gaz	[1/min]	12		
Distanță piesă-electrod	[mm]	4,5		
Diametru electrod	[mm]	3,2		
Viteza de sudare	[cm/min]	17		
Intensitatea curentului	[A]	120		

După cum se poate observa din tabelul 2, intensitatea în cazul utilizării curentului alternativ este mai mică decât cea în curent continuu, deoarece stabilitatea arcului electric a fost mult mai redusă și a fost constatată o încălzire excesivă a electrodului de wolfram în raport cu posibilitățile tehnice ale echipamentului disponibil.

	Parametru	Valori					
Natura	u curentului	CC-		CA			
Tipul e	electrodului	WP		WT 20			
Vârf	ascuțit	30°	6	0º	90°		
v arī	ascuțit - bont	30°	6	0º	90°		

Tabel 3 - Parametrii variabili

2.3 Echipamente

Pentru realizarea experimentelor s-au utilizat următoarele echipamente:

- Sursa de sudare ESAB HELIARC 353i;
- *Pistolet WIG* ESAB THX;
- Tractoraș sudare ESAB MIGGYTRAC;
- *Maşină de ascuțit electrozi* ESAB G-TECH Handy I (fig. 3);
- Cameră foto-video CANON EOS 5D II;

3 CERCETĂRI EFECTUATE

În vederea efectuării eperimentelor, au fost realizate în prealabil planurile experimentale pentru fiecare tip de electrod (WP și WT 20).

Astfel, în planul experimental au fost trecuți parametrii constanti și au fost alese valori pentru cei variabili, rezultând câte un set complet de parametrii pentru fiecare probă, ca în exemplul din fig. 2.

1.1a Experiment CA -WT -30 grade ascuțit									
Denumire	UM	Valoare	<u>Obs.</u>						
Tip Curent	[-]	CA	-						
Debit gaz	[l/min]	12	-						
Unghi vârf	grd.	30	(vârf ascuțit)						
Tip Electrod	[-]	WT	-						
Diametru El.	[mm]	3,2	-						
ls	Α	120	±5						

Fig. 2 Exemplu parametrii experiment

3.1 Pregătirea echipamentelor

Prima etapă a cercetărilor a constat în pregătirea efectivă a echipamentelor:

- Poziționare pistolet pe tractorașul de sudare;
- Pregătire masă poziționare probă;
- Pregătire șablon realizare distanță probăelectrod;
- Notarea probelor conform plan experimental;
- Efectuare proba de test pentru verificare "setup" complet;

3.2 Pregătirea electrozilor

Pentru fiecare din tipurile de electrozi s-au pregătit câte 4 electrozi folosind mașina speciala de ascuțit electrozi ESAB G-TECH Handy I.





Unghiurile la care s-au prelucrat electrozii au fost: 30° , 60° , 90° și pentru a avea un contrast, a fost folosit și un electrod neprelucrat, ce are un unghi original de 180° .

3.3 Poziționarea electrodului

În vederea obținerii unor rezultate comparabile, a fost urmărită respectarea parametrilor impuși și păstrarea valorilor parametrilor constanți pentru toată seria de probe.

Pentru a ne asigura păstrarea acelorași distanțe, a fost confecționat un șablon metalic ce asigură aceeași distanță electrod piesă -4,5 mm și aceeași distanță de expunere a electrodului în afara duzei de gaz -10 mm.



Fig. 4 Şablon poziționare electrod

Cercetări privind pregătirea electrodului de Wolfram și forma arcului electric la sudarea WIG

3.4 Poziționare aparat foto-video

În vederea achiziției de imagini și filme, aparatul foto-video a fost poziționat pe un trepied, si orientat astfel încât să integreze într-un singur cadru toată lungimea de cursă a echipamentului de sudare.

Poziția aparatului foto-video a fost constantă pe toata durata realizării experimentelor.

4 REZULTATE OBȚINUTE

4.1 Categorii rezultate

Rezultatele obținute după efectuarea fiecărui experiment se pot împărți în doua categorii:

4.1.1 **Rezultate digitale** – poze și filmări ale procesului și a arcului electric;



Fig. 5 Model rezultat digital (arc electric proba 1.6a)

Rezultatele digitale furnizează detalii despre caracteristicile geometrice ale arcului electric, raza de acțiune (poziționare pe electrod), stabilitate și orientare.

4.1.2 **Rezultate fizice** – probele pe care s-au facut experimentele și electrozii nefuzibili.





Rezultatele fizice furnizează date importante referitoare la pătrundere, lățime, supraînălțare, structură, etc. și vor fi supuse la analize nedistructive și distructive în vederea corelării cu cele digitale.



Fig. 7 Model rezultat fizic - electrozi de wolfram WP unhgi 30° CA - 80A a)-inainte, b)-după

4.2 Prelucrare rezultate

4.2.1 Prelucrarea rezultatelor digitale

Prelucrarea rezultatelor digitale presupune procese variate de lucru în vederea extragerii datelor. Există multe metode și metodologii de obținere a datelor cu ajutorul softurilor specializate, printre care aplicarea unor măști sau filtre pentru scoaterea în evidență a formelor clare și măsurabile



Fig. 8 Exemplu de prelucrare - formă arc electric

În exemplul din figura 8 este pusă în evidență forma finită a arcului electric cu ajutorul filtrelor de contrast și luminozitate și apoi aplicarea unei măști ce permite afișarea în culoarea albă numai nuanțele ce depășesc o anumită intensitate (prestabilită) – funcția Threshold.

Pentru măsurarea caracteristicilor geometrice a arcului electric, după prelucrarea din figura 8, se realizează un șablon bazat pe conturul arcului, și se măsoară cotele la un interval (caroiaj) de 1 mm.



Fig. 9 Model măsurare dimensiuni arc electric (se măsoară cotele acolo unde arcul intersectează liniile de caroiaj)



Fig. 10 Etapele obținerii formei arcului electric pentru analiză

4.2.2 Prelucrarea rezultatelor fizice

În cazul probelor obținute și a electrozilor utilizați, se pot efectua diverse măsurători și teste. În lucrarea de față sunt cuprinse doar măsurătorile și evaluările optico-vizuale. Principalele măsurători efectuate pe probe au fost măsurarea cordonului și a zonei supraîncălzite. Având în vedere că nu s-a intervenit sub nici o formă asupra probelor, în cazul utilizării curentului alternativ și a celui continuu cu polaritate inversă (CCEP) cordonul coincide vizual cu zona supraîncălzită (adică nu se deosebesc), fiind trecute în tabel cu aceeași valoare, iar valoarea măsurată a cordonului trecută ca observație.

4.3 Analiza rezultatelor

Tabel 4 Analiza rezultatelor ăn cazul electrozilor de wolfram cu adaosuri de ThO2 - WT 20 [mm]

ARC ELECTRIC										CUSĂTURĂ		
	Denumire	Lungime	Distanță	Lățime	Lățime							
	Experiment	Arc	A-B	C-D	E-F	G-H	I-J	K-L	M-N	O-P	Cordon	Supraîncalzire
A	1CA	6.4	8.4	10.5	10.6	9.5	8.2	6.9	4.8	-	8.1	8.1
80	1.1a	7.6	6.4	7.4	7.8	8.3	7.4	7	6	4.5	9	9
- K	1.2a	7.1	8	10.6	11.8	10.3	8.9	7.5	6.2	4.2	8.5	8.5
0	1.3a	7	7.6	9.9	10.4	9.3	8.5	7.7	6	3.5	8.3	8.3
	1DCEN	5.1	5	7	6.9	5.4	4.1	2.8	-	-	3.1	10.4
20 A	1.5a	4.6	4.6	7.6	7	4	3.3	-	-	-	3.9	8
) 1	1.6a	4.6	4.6	7	6.5	4.3	2	-	-	-	4.4	6.5
-c-	1.7a	4.5	5	6.6	6.2	4.3	2.5	-	-	-	4.2	7
L	1.5b	4.5	4.6	6.7	6.3	4.5	2.8	-	-	-	4.4	7.6
2	1.6b	4.5	4.6	6.7	6.2	4.3	3.1	-	-	-	4.3	6.7
	1.7b	4.5	5	6.9	5.9	4	3.1	-	-	-	4.4	7.2
EP	1.9a	6.5	2.7	5.1	6	6.6	6.8	5.8	3.7	-	4.3	4.3
00 00	1.9b	4.6	2.6	4.6	5.8	5.7	4.7	-	-	-	5.5	5.5

Tabel 5 Analiza rezultatelor în cazul electrozilor de wolfrom pur - WP [mm]

ARC ELECTRIC											CUSĂTURĂ	
	Denumire Experiment	Lungime Arc	Distanță A-B	Distanță C-D	Distanță E-F	Distanță G-H	Distanță I-J	Distanță K-L	Distanță M-N	Distanță O-P	Lățime Cordon	Lățime Supraîncalzire
A	2CA	4.6	6	5.8	5.2	3.8	-	-	-	-	10.5	10.5
80	2.1	7.5	4.8	6.4	6.5	5.7	4.9	4.2	3.8	3.4	9.8	9.8
- K	2.2	5.5	4.4	5	5.4	4.8	3.9	3.1	-	-	9.2	9.2
0	2.3	5	4.7	5.7	5.7	4.9	3.6	-	-	-	9.6	9.6
	2DCEN	6.2	4.2	5.8	8	6.6	5.3	4.1	2.6		2.7	7.3
204	2.5a	4.7	3.6	5	6.6	7.8	5.4	-	-	-	4.4	7.6
) 1:	2.6a	4.6	3.1	6	6.9	5.1	3	-	-	-	3.6	6.5
CCEN (cc-	2.7a	4.7	4.2	5.9	6.1	4.6	3.3	-	-	-	3.4	6.8
	2.5b	4.8	3.5	5.6	6	4.9	3.7	-	-	-	4.3	7
	2.6b	4.6	4.3	5.9	5.7	4.3	2.9	-	-	-	4.1	6.8
	2.7b	4.6	3.1	4.5	6	4.8	2.9	-	-	-	4	7.4

Cercetări privind pregătirea electrodului de Wolfram și forma arcului electric la sudarea WIG



Fig. 11 Analiză comparativă între lungimea prestabilită a arcului și lungimea reală (măsurată) – in cazul electrozilor de wolfram cu adaosuri de ThO₂ - WT 20 [mm]



Fig. 12 Analiză comparativă între lungimea prestabilită a arcului și lungimea reală (măsurată) – in cazul electrozilor de wolfram pur – WP [mm]

După cum se poate observa în figura 11 și în figura 12, lungimea arcului electric tinde să crească semnificativ la utilizarea curentului alternativ.

Dacă în cazul utilizării electrozilor de wolfram thoriat (WT 20) se poate observa o crestere sensibilă a lungimii arcului o dată cu scăderea unghiului vărfului electrodului, în cazul electrozilor de wolfram pur (WP) se poate observa o creștere clară a lungimi o dată cu scăderea valorii unghiului vârfului.

Astfel, lungimea arcului prestabilită (dată de distanța fixă electrod-piesă) ce are o valoare de 4,5 mm, se regăsește aproape în totalitate în cazul utilizării curentului continuu. (marja de măsurare fiind de aprox. 0,2 mm)



Sesiunea Științifică Studențească, 15-16 mai 2015

Fig. 13 Analiză a bazei arcului electric în raport cu lățimea de cordon și zona de supraîncălzire – în cazul electrozilor de wolfram cu adaosuri de ThO₂ - WT 20 [mm]



Fig. 14 Analiza a bazei arcului electric în raport cu lățimea de cordon și zona de supraîncălzire – în cazul electrozilor de wolfram pur – WP [mm]

În cazul analizei bazei arcului electric în raport cu caracteristicile cordonului și a zonei de supraîncălzire, rezultatele nu pot fi considerate concludente.

În primul rând în cazul utilizării curentului alternativ (probele 1.1a, 1.2a, 1.3a respectiv 2.1a,

2.2a, 2.3a) lățimea cordonului este identică cu zona de supraîncălzire, în codițiile în care acest lucru este o apreciere optico-vizuală.

Un rezultat concludent în amble cazuri (curent continuu și alternativ) va putea fi obținut după o analiză distructivă – proba microscopică.



Fig. 15 Analiză comparativă a lungimii arcului electric măsurat - în curentului alternativ [mm]

După cum se observă și din figurile 11 și 12, tendința de urcare a arcului electric pe axul electrodului este mai pronunțată în cazul scăderii valorii unghiului de pregătire al electrodului. În plus, această analiză scoate în evidență și tendința de urcare mai accentuată a arcului electric în cazul electrozilor de wolfram pur (WP). Acest lucru se poate datora tendinței de încălzire mai accentuată a acestui tip de electrod.

O eventuală analiză comparativă a lungimii arcului electric măsurat în cazul utilizării curentului continuu, este dificil de realizat în aceste condiții, deoarece diferențele constatate se situează în marja de eroare a procesului de măsurare.



Fig. 16 Model de compunere a formei generale maxime a arcurilor electrice formate



Fig. 17 Forma maximă generată a arcurilor electrice analizate pe criteriul naturii curentului

5 CONCLUZII

Din experimentele efectuate și din rezultatele obținute, au fost efectuate primele analize. Până în acest moment al studiilor și cercetărilor se conturează următoarele concluzii:

5.1 Influența modului de pregătire al electrodului asupra caracteristicilor arcului electric, electrod WT 20

5.1.1 În cazul WT 20 - CA

S-a constat o creștere a bazei arcului electric (distanța A-B) odată cu creșterea unghiului realizat. Astfel cea mai mică valoare a cotei este de 6,4 mm în cazul valorii unghiului de 30° și cea mai mare valoare a cotei este de 7,6 mm în cazul valorii unghiului de 90°.

S-a observat o scădere a înălțimii reale a arcului electric odată cu creșterea valorii unghiului de prelucrare a electrodului. Astfel cea mai mare valoare a fost înregistrată la pregătirea în unghi de 30° și anume 7,6 mm, iar cea mai mică a fost înregistrată la pregătirea electrodului în unghi de 90° respectiv 7 mm.

Referitor la dimensiunile aparente (verificate optico-vizual) ale cordonului de sudură, s-a constatat că lățimea scade odată cu creșterea valorii unghiului de pregătire al electrodului. Astfel valoarea maximă de 9 mm a fost înregistrată la o prelucrare în unghi de 30° iar valoarea minimă de 8,3 mm a fost înregistrată la prelucrarea în unghi de 90°.

De menționat că la analiza optico-vizuală a probelor marginile cordonului se confundă cu marginile zonei de supraîncălzire.



Fig. 18 Exemplu de cordon realizat în curent alternativ (proba 1.3a)

5.1.2 În cazul WT 20 – CCEN

În acest caz, variația dimensiunii bazei arcului electric (distanța A-B) nu respectă o lege liniară, având o variație haotică.

Referitor la lungimea reală a arcului, aceasta nu suferă modificari semnificative față de cea teoretică (distanța piesă-electrod), variația fiind de aprox 0,1-0,2 mm maxim.

Dimensiunile aparente ale cordonului de sudură tind să se mențină constante în raport cu unghiul de

pregătire a electrodului, în ambele cazuri (vârf ascuțit –a, respectiv vârf bont –b).

Referitor la zona de supraîncălzire, valorile nu respectă o lege liniară pentru probele analizate.

5.2 Influența modului de pregătire al electrodului asupra caracteristicilor arcului electric, electrod WP

5.2.1 În cazul WP - CA

În acest caz, variația dimensiunii bazei arcului electric (distanța A-B) nu respectă o lege liniară, având o variație haotică.

S-a observat o scădere semnificativă a înălțimii reale a arcului electric odată cu creșterea valorii unghiului de prelucrare a electrodului. Astfel cea mai mare valoare a fost înregistrată la pregătirea în unghi de 30° și anume 7,5 mm, iar cea mai mică a fost înregistrată la pregătirea electrodului în unghi de 90° respectiv 5 mm.

Referitor la dimensiunile aparente (verificate optico-vizual) ale cordonului de sudură, s-a constatat că nu se respectă o lege liniară, în cazul probelor analizate.

5.2.2 În cazul WP - CCEN

Referitor la lungimea reală a arcului, aceasta nu suferă modificari semnificative față de cea teoretică (distanța piesă-electrod), variația fiind de aprox 0,1-0,2 mm maxim.

Dimensiunile aparente ale cordonului de sudură tind să scadă odată cu creșterea unghiului de pregătire a electrodului, în ambele cazuri (vârf ascuțit 1.5a, 1.6a, 1.7a, 2.5a, 2.6a, 2.7a respectiv vârf bont 1.5b, 1.6b, 1.7b, 2.5b, 2.6b, 2.7b). Astfel în cazul pregătirii electrodului cu vârf ascuțit (a) valoarea maximă a fost înregistrată la unghiul de 30° adică 4,4 mm și valoarea minimă la unghiul de 90°-3.4mm; iar în cazul pregătirii cu vărf bont (b) valoarea maximă a fost înregistrată tot la unghiul de 30°-4,3mm și cea minimă la unghiul de 90°-4 mm.

Referitor la zona de supraîncălzire, valorile nu respectă o lege liniară pentru probele analizate.

5.3 Comparație între cele două tipuri de electrozi

În cazul *curentului alternativ*, la WP tendința lungimii arcului este de a scădea considerabil o dată cu creșterea unghiului, pe când la WT 20 tendința nu este la fel de pronunțată.

În cazul utilizării *curentului continuu* (CCEN) tendința de menținere a lungimii arcului electric este identică la ambele tipuri de electrozi, dar în cazul WT 20 se obține o bază (A-B) mai mare ca la WP.

5.4 Concluzii generale

Din experimentele efectuate și analizele realizate până în prezent, se poate concluziona că există dependențe notabile între modul de prelucrare al electrodului de wolfram și forma arcului electric și, în mod direct acest lucru se reflectă în caracteristicile geometrice ale cordonului.

După o analiză completă, acest lucru însemnând verificări distructive ale probelor obținute, se vor stabili dependențele dintre modul de prelucrare al electrodzilor și arcul electric, și deci în mod direct, dependințele dintre modul de pregătire al electrozilor și condifurația geometrică a cusăturii.

6 **BIBLIOGRAFIE**

[1]. Iacobescu, G (2012-2013), *Curs- Teoria proceselor de sudare prin topire*, UPB, București.

[2]. Dehelean, D (2014-2015), *Curs inginer european/internațional,* ASR, Timișoara.

[3]. SR EN ISO 6848 (2011), Electrozi de wolfram pentru sudare cu arc electric în mediu de gaz inert și pentru sudare și tăiere cu plasmă, ASRO.

[4]. A5.12/A5.12M – Specification for tungsten electrodes and tungsten allow electrodes for arc welding and cutting, ASTM.

[5]. <u>http://www.esab.com/gb/en/support/upload/G-</u> <u>Tech-Handy-Tungsten-Grinder-2.pdf</u>, Accesat la data: 10.05.2015.

[6]. <u>http://www.usa.canon.com/cusa/support/consu</u> mer/eos_slr_camera_systems/eos_digital_slr_camer as/eos_5d_mark_ii, Accesat la data: 12.05.2015.

7 NOTAŢII

Următoarele simboluri sunt utilizate în cadrul lucrării: CA= curent alternativ

DCEN/CCEN= curent continuu electrod negativ (polaritate directă)

DCEP/CCEP= curent continuu electrod pozitiv (polaritate inversă)