Proiect: PN-II-PT-PCCA-2011-3.2-1696

ETAPA III

OPTIMIZARE COMPONENTE MICROCENTRALA EOLIENA

EXECUTIE PIESE COMPONENTE

1. Ansamblu ROTOR- POLI

In urma studierii variantelor posibile pentru realizarea subansamblului rotor-poli, s-a ales ca varianta tehnologica realizarea acestui subansamblu prin turnare bimetal.Alegerea aceastei tehnologii fost generata de rolul

functional al acestui subansamblu, de caracteristicile defuncționare necesare, dar si de reducerea costurilor de executie. Tehnologia de realizare a ansamblului presupune in prealabil,realizarea si prelucrarea polilor din otel(OLC15) (Fig.1),

pozitionarea acestora in forma de turnare (pe sablon) si turnarea rotorului dinaliaj de aluminiu (AlSi10Mg).

Conexiunea mecanica intre poli si butucul rotor se realizeaza printr-un sistem tip "coada de randunica" pe o adancime de cca. 15mm.In acest caz trebuie tinut cont de faptul ca,in zona IIIa interfața dintre butucul rotor













Fig. 3Vederesubansamblubutuc rotor-poli

din aluminiu și polii de oțel, aderența, difuzia, tensiunile generate de diferența între coeficienții de dilatare termică și reacția dintre cele două straturi sunt elemente ce trebuieriguros analizate. In Fig. 3 si 4 este prezentat subansamblul rotor-poli in vedere si sectiune.



Fig. 4 Schita subansamblu butuc rotor-poli.

Polii din otel vor fi asezati cu ajutorul unui sablon in forma de turnare. Suprafetele laterale ale polilor (cele care vor veni in contact cu magnetii), dar si cavitatea in forma de "V", vor fi

curatate (să nu conțină pe suprafață rugină și ulei) si prelucrate la cota.Baza (polii din otel) va fi incalzita la 250-300°C inaintea turnarii butucului din aluminiu. Turnarea butucului se va face manual. Pentru realizarea prototipului s-a prevazut realizarea unui set de modele din lemn (pentru toate piesele prevazute a fi obtinute prin turnare) si turnarea in forma din nisip.Modelele din lemn pot fi utilizate la cca. 100 de formari manuale.

1.2 Analiza numerica

In vederea studierii comportamentului ansamblului rotor-poli, la solicitarile date, s-a realizat o analiza statica, cu ajutorul metodei elementelor finite (AEF). Caracteristicile materialelorprevazute pentru acest subansamblu, sunt apropiate de cele utilizatein analiza numerica, iar valorile celor din urma sunt prezentate in Tabelul1.

Proprietati	U.m.	Aluminiu 7075	Otel
Elastic Modulus	N/m ²	7.2e+010	1.9e+011
Density	Kg/m3	2810	7300
Tensile Strength	N/m ²	57000000	448082500
Yield Strength	N/m ²	505000000	241275200

Tabelul1Caracteristicile materialelor utilizate in analiza numerica.

In Fig.5 este prezentat sistemul simplificat al incarcarilorla care este supus subansamblu butuc rotor-poli.

Pentru discretizarea ansamblului s-a folosit o retea de elemente finite de forma tetraedrica, respectiv s-au utilizat un numar de 32024 elemente si 57423 noduri.Pentru toate cazurile de calcul a fost folosită aceeași dimensiune a rețelei de discretizare.

Analiza statica a urmarit distributia stării de tensiuni și deformații în subansamblu, dar si studiul deplasarilor pe directia Ox (axa arborelui),



Fig. 5 Solicitarile la care este supus subansamblu butuc rotor-poli.

pentru doua situatii limita de incarcare. Valoarea fortei normale (rezultate din calculele analitice) care poate sa apara pe poli este intre 625 si 750N.

In Tabelul 2sunt prezentate valorile maxime ale marimilor studiate.

Tabelul 2

Rezultate	u.m.	Valoarea incarcarii pe pol			Observatii
		750N	625N		
Deplasarea in directiaOx	mm	0,387	0,229		
Deformatiaechivalenta max.		1,0258*10 ⁻³	6,9*10 ⁻⁴	In	zonanervura-butuc
Tensiunea (vonMises) max.	N/m ²	95,8*10 ⁶	66,3*10 ⁶	ал	
Factor de siguranta (max von		<1	<1		
Mises Stress)					

In Tabelul 3 suntprezentatecomparativhartile de distributie a valorilormarimilorstudiate, obtinutepentrudoua forte normale (minima si maxima), posibilsaapara in ansamblu.

Tabelul 3

Incarcare pe pol de 750N	Incarcare pe pol de 625N		
Distributiadeplas	arii in directia Ox		
UX.(mm)	0.00016		
0.000295	-0.0189		
-0.032	-0.038		
-0.0643	0.0572		
-0.0966	0.0763		
0.129	-0.0954		
0.161	-0.114		
-0,193	-0.134		
-0.226	-0.153		
-0.258	-0.172		
0.29	-0.191		
-0.323	-0.21		
-0.355	-0.229		
-0.387			
Distributiadeformatieiechivalente			



1.3 Modificareaconfiguratieiansamblului rotor-poli

Datoritapierderilor de camp magneticconfiguratiaansamblului rotor-poli a fostmodificata. Aceastasituatie s-aimpusdatoritafluxuluiridicat de scapariintreextremitatileimbinarii tip coada de randunica (prezentata in Fig. 3) dintrepoliiadiacenti (care nu produce camp magenticutil).

Noua configuratie este prezentata in Fig. 6. Practic, poliidinotel (OT500) au fostrealizatiprinturnare si tratatitermic(omogenizare+imbunatatire).Pentrupozitionarealor in forma de turnare, s-a realizat un sablon dinlemn.In Fig. 6 este prezentatapozitiapolilorpemodelul de lemn al rotorului si respective pe sablon..



2. EXECUTIE PIESE COMPONENTE

2.1 Corp semicarcasa

Pentrurealizareasemicarcaseiprezentata in Fig.7a, s-a ales ca variantapentrufaza de prototip, turnareamanuala in amestec din nisip. In acestscops-a realizatun model din lemn.Materialuldin care a fostturnatacarcasaeste un aliajde aluminiu de tip AlSi10. Dupa turnarecarcasaafostprelucratamecanicconformdesen de executiepiesafinita. Atatdesenul de piesaturnata cat si desenul de piesafinita au fostpuse la dispozitiaexecutantului.

In Fig. 7b esteprezentat in sectiuneansamblulcarcasaanterioara (1), respectivposterioara (3), ansamblul stator-generator (2), in stare montatape arbore.Semicarcaseleturnatesuntprezentatein Fig. 7c in stare brut turnata, inainte de a fi prelucratemecanicpentruaducere la cotasi respective in Fig. 7d, dupapralucrareamecanicapentruaducere la cotasimontajulrulmentului.



2.2 Ansamblul rotor-poli

In Fig.8 esteprezentatansamblul rotor-poli in stare brut turnata.

Materialeleutilizate: aliaj de aluminiu EN AC-AlSi9Cu3 pentru rotor si otel OT500 pentru poli.





Fig.8Ansamblul rotor-poli in stare brut turnata.

2.3 Suport pale

Suportulpalelor a fostturnatdinaluminiuEN AC-AlSi9Cu3,utilizat in industriaconstructoare de masini si aviatie, la realizarea de pieseturnatesupuse la solicitari mari cum ar fi: carcasecapete de cilindrii, blocuri de motor, pistoane si altepieserezistente la solicitari la cald in timpulexploatării.In Fig. 9a este prezentatmodelulgeometric al suportuluipalelor, in Fig. 9b suportul in stare brut turnata si respective dupa prelucrare(c-d). Montajulpalelorpesuportpoate fi observant in Fig. 10.



Fig.9 Suport pale (a) modelulgeometric al suportuluipalelor; b) suport in stare brut turnata; (c-d) suport pale dupa prelucraremecanica.

2.4 Pale

Cele 3 pale au fostrealizatedinfibra de sticla. Forma optima a palei, rezultata din analizanumerica, a fostpreluata in SolidWorks (Fig.10), undea fostgeneratmodelulgeometric al semimatritelor.



Celedouasemimatrite, necesarepentruexecutiapalelor s-au realizat din placipoliuretanice NECURON 690 (material cu o rezistențăfoarteînaltă la îndoire, la compresiuneși la abraziune.

Fig. 12 Semimatrite din NECURON 690 aflate in faza de pre-finisare.

Fig.13 Semimatrite din NECURON 690 finisate.

In Tabelul 4 suntprezentatecaracteristicilefiziceșimecanice ale materialului NECURON 690.

Tabeluld Caracteristicilefizicesimecanice ale materialuluiNECURON 690
13 heli 1/1 1/3 racterictici leti 7 i ceci mecani ce al e materi a 11 11 N H 1/1 K 1 I N 6 V 1

Culoare	gri
Duritatea Shore D	aprox.62
Coeficientul de dilataretermică	aprox. 19,44 x 10 ⁻⁶ F ⁻¹
Temperatura la care rezistă	105°C
Rezistența la compresiune	0,03399 N/mm ²
Rezistența la îndoire	0,02499 N/mm ²
Densitatea	$0.70/cm^{3}$

2.5 Ansamblu disc stator

Ineluldiscului stator prezentat in Fig. 14, a fostrealizatprinprelucraremecanica din tablade aluminiu cu grosimea de 6mm.

Fig. 15Ansamblu disc stator

Concluzii

Calitateapieselor a fostverificataatatpefazele de realizare cat si la controlul final:verificareacompozitieichimice a materialelor;verificareaaspectului exterior;verificareaformei, dimensiunilorșimasei.

Desenele de executie cat si desenele de montaj au fostpuse la dispozitiaexecutantilor.