Nowoczesne technologie materiałowe stosowane w przemy le lotniczym Modern material technologies in aerospace industry

UNIA EUROPEJSKA

EUROPEJSKI FUNDUSZ

ROZWOJU REGIONALNEGO



i Konferencja Podsumowuj ca Projekt PKAERO 30 Listopada- 1 Grudnia 2015 Konferencja Rady Partnerów RP CZT AERONET

Materialy inteligentne - oraz bazuj ce na nich systemy zespolone (ang. smart embedded systems) do zastosowania w lotnictwie

Smart embedded systems based on intelligent materials

Instytut Podstawowych Problemów Techniki Polskiej Akademii Nauk, Instytut Maszyn Przepływowych Polskiej Akademii Nauk Instytut Techniczny Wojsk Lotniczych, Instytut Lotnictwa w Warszawie, Politechnika Rzeszowska, Politechnika Lubelska, Politechnika Warszawska





$$S_{i}^{u} = \sum_{j=1}^{N_{p}-1} \sqrt{\left(w_{i,j+1}^{u} - w_{i,j}^{u}\right)^{2} + \left(\dot{w}_{i,j+1}^{u} - \dot{w}_{i,j}^{u}\right)^{2}}, \quad S_{i}^{d} = \sum_{j=1}^{N_{p}-1} \sqrt{\left(w_{i,j+1}^{d} - w_{i,j}^{d}\right)^{2} + \left(\dot{w}_{i,j+1}^{d} - \dot{w}_{i,j}^{d}\right)^{2}}$$

Oznaczenia: Designation:

j-numer kolejnego punktu na mapie Poincarégo, w-przemieszczenia, a wpr dko ci punktów pomiarowych, u - element uszkodzony, d - el. diagnozowany; N_{P} - i czna liczba punktów na ka dej z map Poincarégo; S_{i}^{u} i S_i^d - długo ci linii ł cz cych wszystkie punkty na mapach Poincarégo, wykre lonych dla ka dego *i*-tego punktu pomiarowego. i - No. of subsequent point at Poincaré map, w - displacements and wvelocities of of the measurement points, u - damaged element, d - diagnosed el., N_{p} - total number of points at each Poincaré map; S_{i}^{u} i S_{i}^{d} - total length of the lines connecting the points at every i-th Poincaré map.

Rys. 1 Dynamiczny wska nik uszkodzenia dla kompozytowej belki wspornikowej: a) wyniki oblicze numerycznych, b) stanowisko pomiarowe, c) wyniki pomiarów stanowiskowych Fig. 1 Damage Index for a composite cantilever beam: a) numerical results, b) test stand, c) experimental



💏 lopata2

specified. It has been shown that it is greater than 0.2 mm for the measuring range 1600x1200 mm. Sliding of the blade vibration centre during increasing and decreasing of rotor speed is

was built in the commercial system Abaqus. The natural frequencies and corresponding modes of free vibration was determined. The results obtained by finite element method was compared

Ad. 1. Metoda mo e znale zastosowanie przy wykrywaniu i lokalizowaniu uszkodze w lotnictwie, motoryzacji, przemy le okr towym, w produkcji sprz tu sportowego z kompozytów

Ad. 1 The method might be applied for damage detection and localization in aircraft, automotive parts, naval industry and sports equipment.

Ad.2. Pasywne i aktywne tłumienie drga elementów konstrukcji lotniczych wykonuj cych ruch obrotowy.Zastosowanie elementów piezoelektrycznych do sterowania dynamik łopat. Przesyłanie sygnałów nisko i wysokopoziomowych pomi dzy nieruchomym sterownikiem i

Ad. 2. Badania modelu fizycznego rotora migłowca z łopatami wykonanymi z kompozytów (rys.2a) przeprowadzono za pomoc systemu do pomiarów optycznych PONTOS. Wizualizacj komponentów struktury przedstawiono na rys. 2b, w postaci przemieszcze punktów pomiarowych układu. Do ledzenia przemieszcze pionowych w funkcji czasu wybrano swobodne ko ce belek. Badano układ podczas rozp dzania, hamowania oraz przy wybranych stałych pr dko ciach wirnika. Wybrane wyniki przedstawiono na rys. 2c.

Ad. 2. The tests on a physical model of a helicopter's rotor with composite blades (Fig. 2a) were performed with the PONTOS optical measurements system. Visualization of the structures' components is presented in Fig. 2b in the form of measurement points' displacements. The tracked points were free ends of the blades. The rotor was tested during starting, stopping, as well as at chosen (constant) rotational velocities. An excerpt from the obtained results is given in Fig. 2c.

Ad. 3. Obiektem bada jest tójłopatowy wirnik (rys. 2a) z łopatami z kompozytu szklano-epoksydowego o konfiguracji [45/-45/90]s i wymiarach 350mm x 34mm x 1.8mm z piast z Poliamidu 6- TECAMID 6; wał nap dowy wykonano ze stali 18GA, a uchwyty belek ze stopów aluminium oraz ze stali. Do zbudowania modelu numerycznego kompozytowych łopat u yto elementów sko czonych typu continuum shell – SC8R (łopaty) oraz elementów bryłowych typu C3D20RE i C3D10. Numeryczny model układu przedstawiono na rys. 3a. Dla tak wykonanego modelu metod Lanczos wyznaczono pi pierwszych postaci oraz cz sto ci drga własnych (rys. 4b - f). Rezultaty tych bada porównano z eksperymentaln analiz modaln wykonan za pomoc wibrometru laserowego. Wyniki obu analiz przedstawiono w tabeli 1.

Ad. 3. Object of analysis was the three blades rotor (Fig. 2a) with blades made of glass-epoxy composite in a sequence [45/-45/90]s with dimensions 350mm x 34mm x 1.8mm; the rotor head was made of Polyamide 6 - TECAMID 6, the drive shaft was made of steel 18G2A and the handle of the blades - steel, as well as aluminium alloy. The FE model of the composite blades was made using continuum shell finite elements - SC8R (the blades) and C3D20RE and C3D10 type solid elements. The numerical model of the system is presented in Fig.3a.In the finite element method simulations the Lanczos algorithm was used in order to determine the first five the natural frequencies and corresponding modes of free vibrations of the system. In Fig.3b - f one can see the first five modes of the FEM analysis. The obtained results were compared with the results of the experimental modal analysis, which has been performed with a scanning laser vibrometer. The comparison of all results is given in Table 1.





Rys. 2 Widok stanowiska modelu trójłopatowego wirnika (a), przemieszczenia punktów pomiarowych w kierunku osi wirnika (b), przebiegi czasowe przemieszczenia łopat podczas rozp dzania wirnika (c) oraz przy stałej pr dko ci k towej wirnika (d) Fig. 2 View of the three blades rotor model (a), displacements of the structure along the rotor direction (b), time series of blade's free end deflection during start of the rotor (c) and during a constant velocity of rotation

4 - mm]Λ 4 - mm]Λ

pkt3,ΔZ

0.2 0.3

0.4

0.6

0.7

0.1

3.5 - Pkt2.ΔZ

wiruj cymi łopatami.

Ad.2. Passive and active vibration damping of rotating aircraft structures. Use of piezoelectric elements for dynamics control of the rotor blades. Transmission of the low- and high-level signals between fixed controller and rotating blades.

Ad. 3. Rozwój adaptacyjnych układów wiruj cych typu belka w konstrukcjach bezzałogowych i podobnych.

Ad. 3. Development of adaptive rotating beam systems in unmanned and similar aircraft

| Ofe T | erta dla prz he offer for in | emysłu ndustry | |
|----------|---------------------------------|-------------------|--|
| | | | |

Ad. 1. Metoda mo e znale zastosowanie w przemy le do wykrywania uszkodze w elementach konstrukcyjnych w postaci belek, płyt lub powłok po przeprowadzeniu bada wdro eniowych.

Ad. 1 The method can find application in industry for damage identification in beams, plates or shells after appropriate implementation research.

Ad.2. Torowanie łopat za pomoc nowoczesnych systemów optycznych do pomiaru odkształce . Opracowywanie sposobów transmisji sygnałów nisko i wysokopoziomowych pomi dzy nieruchomym sterownikiem i wiruj cymi łopatami. Implementowanie elementów piezoelektrycznych do istniej cych konstrukcji pasywnych.

Ad. 2. Paving the blades using modern optical systems for deformations measurement. Developing methods of signals transmission between the low- and high-level fixed controller and rotating blades. Implementing the piezoelectric elements to the passive real structures.

Ad. 3. Eksperymentalna analiza modalna prowadzona na rzeczywistych konstrukcjach w warunkach przemysłowych i na modelach w warunkach laboratoryjnych. Ad. 3 Experimental modal analysis performed for real structures in industrial environment, as well as in the laboratory.



Tabela 1. Porównanie uzyskanych wyników [Hz]

Table 1. Comparison of the results [Hz]

| Posta | Cały wirnik | | Ró nico | | Whole rotor | | Difference | 1 |
|---------------------------------------|--------------|---------------|---------|---|--------------|---------------|------------------------|---|
| | MES model | Eks. model | [%] | Mode | FEM model | Exp. model | for whole rotor [%] | |
| Pierwsza zginana w pł. podatnej | 8.9 | 9.9 | 9.61 | First flapwise bending mode | 8.9 | 9.9 | 9.61 | |
| Druga zginana w pł. podatnej | 55.7 | 54.9 | 1.34 | Second flapwise | 55.7 | 54.9 | 1.34 | |
| Pierwsza zginana w pł. sztywnej | 119.8 | - | _ | bending mode First chordwise bending mode | 119.8 | _ | _ | |
| Trzecia zginana w pł. podatnej | 155.3 | 153.4 | 1.30 | Third flapwise bending mode | 155.3 | 153.4 | 1.30 | |
| Pierwsza skr tna | 201.0 | - | _ | First torsion mode | 201.0 | - | - | |

Rys. 3 Model numeryczny MES trójłopatowego wirnika migłowca z łopatami kompozytowymi (a) oraz postacie własne wirnika: b) pierwsza gi tna w płaszczy nie podatnej, 8.9Hz; c) druga gi tna w płaszczy nie podatnej, 55.7Hz; d) pierwsza gi tna w płaszczy nie sztywnej, 119.8Hz; e) trzecia gi tna w płaszczy nie podatnej, 155.3 Hz f) pierwsza skr tna, 201Hz Fig. 3 FEM numerical model of the three-blade helicopter rotor with composite blades (a) and eigenmodes of the rotor: b) first flexural in compliant plane, 8.9Hz; c) second flexural in compliant plane, 55.7Hz; d) first

flexural in stiff plane, 119.8Hz; e) third flexural in compliant plane, 155.3 Hz; f) first torsional, 201Hz

PROJEKT WSPOŁFINANSOWANY PRZEZ UNI EUROPEJSK ZE RODKOW EUROPEJSKIEGO FUNDUSZU ROZWOJU REGIONALNEGO