Aplicația AEF-A.2.8

ANALIZA STATICĂ A SUBANSAMBLULUI UNEI BIELE

A. DEFINIREA APLICAȚIEI

A.1. Introducere

Subansamblele de tip bielă sunt părți importante ale motoarelor cu ardere internă caracterizate de rigiditate mărită, deformațiile elastice ale acestora fiind reduse. Constructiv, subansamblele de tip bielă, sunt compuse din două piese (corp și capac) solidarizate prin intermediul unor asamblări prin șuruburi montate cu joc; forța de prestrângere a acestor șuruburi are un rol decisiv în realizarea rigidității subansamblului. Determinarea câmpurilor de tensiuni și deformații pentru astfel de structuri și studiul variației acestora cu modificarea forței de prestrângere din șuruburi sunt utile în vederea determinării rigidității subansamblului și rezistenței componentelor acestuia.

A.2. Descrierea aplicației

În figura de mai jos se prezintă un ansamblu piston-bielă din componența unui motor cu ardere internă. Subansamblul bielă este compus din corp, capac și șuruburi de fixare . În alezajele bielei se montează un cuzinet monobloc sau un rulment cu ace, formând cupla cu bolțul, și semicuzineții care formează cupla cu arborele cotit. Încărcările, consecință a forțelor transmise, în aceste lagăre se realizează cu forțe distribuite după legi de variație dependente de tipul lagărului și varianta constructivă adoptată.



unei biele solicitat la tracțiune prin încărcare cu forța F=3000 N în zonele rulmentului radial

cu ace și a semicuzinetului capacului bielei. Capacul bielei este asamblat de corpul bielei printr-un set de patru șuruburi M8. Dimensiunile elementelor subansamblului de analizat, prezentat mai sus, sunt: $\phi_{1e} = 64 \text{ mm}$, $\phi_{1i} = 48 \text{ mm}$, $\phi_{2e} = 40 \text{ mm}$, $\phi_{2i} = 24 \text{ mm}$, $\phi_3 = 8 \text{ mm}$, L = 160 mm, l = 96 mm, l₁ = 80 mm, b = 40 mm, b₁ = 20 mm, c = 4 mm, g₁ = 8 mm, g₂ = 12 mm. Muchiile interioare ale corpului și capacului bielei sunt cu racordări de rază r = 2 mm. Elementele subansamblului analizat sunt realizate din oțel OLC 45, îmbunătățit la 250-270 HB.

B. ÎNTOCMIREA MODELULUI DE ANALIZĂ

B.1. Definirea modelului de analiză

Pentru întocmirea modelului de analiză cu elemente finite asociat aplicației de mai sus se impune identificarea:

- formei și dimensiunilor geometrice,
- restricțiilor induse de legăturile cu elementele exterioare,
- legăturilor interne dintre elementele constitutive,
- încărcărilor exterioare,
- caracteristicilor materialului.

B.2. Descrierea modelului de analiză

În figura de mai jos se prezintă forma geometrică la nivel de detaliu și dimensiunile elementelor ansamblului (*corp* și *capac*).

Simularea legăturii capacului bielei cu fusul arborelui cotit prin intermediul semicuzinetului, având în vedere rigiditatea mărită a acestor elemente și solicitarea la tracțiune a subansamblului, se realizează prin anularea celor trei translații posibile pentru toate punctele semialezajului capacului.

Legăturile realizate fizic prin asamblări filetate dintre *capac* și *corp* se modelează cu ajutorul unor elemente ideale de legătură indirectă cu șurub virtual pretensionat (Bolt Tightening Connection, v. subcap. 1.2.2.2).

Încărcarea externă se realizează prin intermediul forței F=3000 N distribuite după o lege sinusoidală care simulează contactul dintre bolțul pistonului motorului și alezajul cilindric al bielei prin intermediul unui rulment radial cu ace.



Pentru analiza cu elemente finite caracteristicile de rezistență ale materialului, oțel OLC 45, îmbunătățit la 250-270 HB, sunt:

- modulul de elasticitate longitudinală, $E = 204000 \text{ N/mm}^2$;
- coeficientul contracției transversale (Poisson), v = 0,3.

C. PREPROCESAREA MODELULUI DE ANALIZĂ











D. REZOLVAREA MODELULUI CU ELEMENTE FINITE

D.1. Lansarea modulului de calcul
(Compute) \rightarrow Compute: \downarrow All, \neg OK \rightarrow Computation Resources Estimation, \neg Yes
\rightarrow Computation Status.

E. POSTPROCESAREA REZULTATELOR





F. CONCLUZII

Din analiza câmpurilor de deplasări și tensiuni se evidențiază faptul că subansamblul analizat este o structură rigidă (deplasările maxime reduse – 0,00882 mm) cu tensiunile maxime (29,6 MPa) în zona de aplicare a solicitării. Se observă ca această valoare, pentru materialul OLC45 (limita de curgere aprox. 330 MPa) este acceptabilă fiind mai mică decât cea admisibilă. În cazul în care tensiunea maximă este mai mare sau mult mai mică decât cea admisibilă structura este subdimensionată sau, respectiv, supradimensionată și se impun modificări dimensionale.

G. EXERCIȚIU

Să se parcurgă algoritmul de analiză cu elemente finite din această aplicație și pentru subansamblul pârghiei de susținere prezentat în figura următoare. Acest subansamblu este montat pe o bară în poziție orizontală prin intermediul unei brățări cu strângere prin patru șuruburi M8. Pârghia susține greutatea G = 3000 N prin intermediul unui bolț montat presat în alezajul pârghiei și a unui tirant. Dimensiunile elementelor subansamblului de analizat, prezentat mai sus, sunt: $\phi_{1e} = 64 \text{ mm}, \phi_{1i} = 48 \text{ mm}, \phi_{2e} = 40 \text{ mm}, \phi_{2i} = 24 \text{ mm}, \phi_3 = 9 \text{ mm}, L = 260 \text{ mm}, 1 = 180 \text{ mm}, a = 104 \text{ mm}, b = 40 \text{ mm}, b_1 = 20 \text{ mm}, c = 8 \text{ mm}, g = 8 \text{ mm}, = 12$

