Aplicația AEF-A.16

Analiza statică a mecanismelor cu bare

CUVINTE CHEIE

Analiza statică liniară, Model geometric plan, Starea plană de tensiuni, Material liniar, Element finit 1D, Element finit liniar, Element de mașină, Subansamblu mecanic, Mecanisme cu bare, Articulații

- A. DESCRIEREA PROBLEMEI
 - MODELUL DE AEF
- C. PREPROCESAREA MODELULUI DE AEF
- D. REZOLVAREA MODELULUI DE AEF
- E. POSTPROCESAREA REZULTATELOR
- F. ANALIZA REZULTATELOR
- G. CONCLUZII

B.

A. DESCRIEREA PROBLEMEI

A.1 Introducere

În diverse aplicații de analiză cu elemente finite (AEF) este necesară modelarea nu doar a unei piese singulare, ci a unui mecanism, inclusiv a cuplelor cinematice dintre elementele sale. Mecanismele complexe plane sau spațiale pot fi reduse la mecanisme cu bare (pârghii) și mecanisme cu elemente dințate (roți dințate și cremaliere). Metodele de studiu al mecanismelor complexe cu bare și roți dințate sunt deosebit de diverse, mai ales în domeniul cinematicii, pornind de la ipoteza rigidității componentelor. În lucrarea de față se are în vedere studierea comportării elementelor unui mecanism cu bare, luând în considerare comportamentul elastic al acestora.

A.2 Descrierea aplicației

Din punct de vedere constructiv, cricul auto din figura de mai jos este un mecanism plan alcătuit din patru bare de diverse secțiuni montate pe un suport, un șurub și o piuliță ce realizează o cuplă elicoidală. Cricul analizat poate funcționa în limitele a două poziții: A – începere ridicare și B – ridicare maximă.

Mişcarea verticală а plăcii pe superioare 5 este determinată de modificarea pozițiilor segmentelor laterale 2, montate prin intermediul unor articulații de suportul 1, datorate deplasării axiale a piuliței 6. Şurubul 3 este actionat cu ajutorul manivelei 4. Toate articulatiile dintre segmentele 2 și suportul 1, dintre segmentele 2 și placa superioară 5, precum și cele dintre segmentele inferioare și cele superioare sunt cuple de rotatie plane. Prin rotirea manivelei 4, datorită piuliței 6, segmentele laterale ale cricului tind să se apropie între ele, generând mișcarea pe verticală, deci ridicarea autovehiculului.



A.3 Scopul aplicației

Aplicația urmărește determinarea valorilor maxime ale câmpurilor deplasărilor, deformațiilor, tensiunilor interne produse în funcționare asupra elementelor componente. Pentru această analiză, s-a luat în considerare utilizarea elementelor unidimensionale datorită simplității construcției geometrice, ușurinței de a modifica profilul elementelor studiate dar și obiectivului principal – cel de a utiliza articulațiile în studiul cu elemente finite.

B. ÎNTOCMIREA MODELULUI PENTRU ANALIZĂ

B.1 Definirea modelului pentru analiză

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

- formei și dimensiunilor geometrice,
- restricțiilor induse de legăturile cu elementele adiacente,
- încărcărilor exterioare și interioare (greutate proprie),
- caracteristicilor materialului.

B.2 Descrierea modelului pentru analiză

Dimensiunile mecanismului studiat, respectiv lungimile segmentelor și secțiunile acestora, sunt prezentate în capitolul C.3.2, C.3.3 și C.3.4, acestea fiind, pe de o parte, preluate din literatura de specialitate și, pe de altă parte, impuse din punct de vedere constructiv astfel încât problema să fie determinată.

Construcția segmentelor 2, a zonelor verticale aferente bucșei de ghidare (7) și piuliței 6, placa superioară 5 sunt construite sub formă de bare unidimensionale. Legăturile dintre aceste bare sunt realizat cu articulații de rotație simple (CR în desenul alăturat). În plus, segmentele laterale verticale vor avea mișcări de translație doar în planul mecanismului, fără a exista rotații.

Încărcările exterioare, generate de masa autovehiculului ridicat, sunt modelate prin fixarea rigidă a suportului 1 și a plăcii superioare 5, iar forțele generate de șurub acționează pe axa orizontală, asupra segmentelor verticale laterale, în direcția apropierii segmentelor laterale unul față de celălalt.



B.3 Stabilirea caracteristicilor materialului

Pentru analiza cu elemente finite caracteristicile de rezistență ale materialului, oțel S235 (echivalent OL 37) sunt:

- modulul de elasticitate longitudinală, $E = 204.000 \text{ N/mm}^2$;
- coeficientul contracției transversale (Poisson), v = 0,3.

C. PREPROCESAREA MODELULUI PENTRU ANALIZĂ

C.1 Activarea și salvarea proiectului
<u>Activarea proiectului</u>
∧ , Toobox : \Box Analysis Systems $\rightarrow \Box \Box$ Static Structural (apare automat fereastra subprojectului); \rightarrow [se poate
schimba denumirea Static Structural în Cric auto].
<u>Setarea tipului problemei (3D)</u>
A: L 🦃 Geometry — Properties — Properties of Schematic A3: Geometry , E Advanced Geometry Options : Analysis Type , [se
selectează din listă cu $\downarrow \square$, $\downarrow \exists D$] \rightarrow [se închide fereastra $\downarrow \blacksquare$].

Salvarea proiectului							
\downarrow \boxtimes Save As \rightarrow \bigwedge Save As, File name: [se introduce denumirea, AEF-A.16.] \rightarrow \downarrow Save							
C.2 Modelares	a ca	racteristicilor materialului și me	ediului				
∧ Project Schematic L Pro	pertie	s of Outline Row 3: Structural Steel				- 12	×
Indicate the second se		A	В	с	D	Е	
∉ Edit →	1	Property	Value	Unit	8	Ġ⊋	
Outline of Schematic A2: Engineering Data	2	🔁 Density	7850	kg m^-3	-		
्र 📎 Structural Steel	3						
Properties of Outline Row 3: Structural Steel	6	Isotropic Elasticity					
Isotropic Elasticity	7	Derive from	Young's 💌				
	8	Young's Modulus	2E+11	Pa	*		
	9	Poisson's Ratio	0,3				
selecteaza in lista din coloana C (10	Bulk Modulus	1,6667E+11	Pa			
Unit) cu ↓ , ↓ MPa], [se introduce	11	Shear Modulus	7,6923E+10	Pa			
în caseta din coloana B (^{Unit})	12	🗄 🔁 Alternating Stress Mean Stress Shear M	lodulus abular				
valoarea 2040001 \rightarrow 1	16	E Strain-Life Parameters					
✓ Update Project	24	🔁 Tensile Yield Strength	2,5E+08	Pa	-		-
Return to Project (ceilalti parametri							
rămân impliciti)							
În cazul în care fereastra Properties of Ou	itline	Row 3: Structural Steel nu este vizibilă	, se vor act	tiva din n	neniu	ıl <u>V</u>	/iew
optiunile <i>Outline</i> si <i>Properties</i> sau <i>Reset Workspace</i> , apoi comanda <i>Engineering Data Sources</i> .							
C.3 Modelarea geometrică							











		C.5 Modelarea cuplelor și	constrângerilor
Introduc	erea accelerați	<u>ei gravitaționale</u>	
\bigcirc \rightarrow \bigcirc Static Structural (B5) \rightarrow \bigcirc Inertial \checkmark \rightarrow Standard Earth Gravity (selectarea acceleratie) gravitationale			
implică	luarea în calcul	a greutății proprii a structurii metalie	$(2e) \rightarrow Details of "Standard Earth Gravity" \rightarrow Definition$
\rightarrow Direc	\rightarrow Direction \checkmark : -Y Direction.		
Introduc	erea cuplelor d	e legătură cu baza	
🙆 Outlin	ne : 📋 🖳 🖓 🕅	$\frac{1}{2}$ Connections \rightarrow Sody-Ground \bullet \rightarrow \Diamond R	$\stackrel{\text{evolute}}{ ightarrow}$ Details of "Revolute - Ground To No Selection" \rightarrow
Mobile	\rightarrow Scope: [se	selectează punctul 1 cu ajutorul filt	rului de selecție 脑 (Point)]. Se are în vedere
realizare	a unei cuple de	rotație în jurul axei Oz.	
D	etails of "Revolute - (Ground To No Selection"	
E	Definition		
	Connection Type	Body-Ground	
	Туре	Revolute	
	Torsional Stiffness	0, N°mm/°	Revolute Crowned To Sta inf
	Torsional Damping	0, N·mm·s/°	20.01.2015.19:41
	Suppressed	No	20.01.2013 19.11
E			
	Coordinate System	Reference Coordinate System	Πv
E	Mobile		
	Scoping Method	Geometry Selection	
	Scope	No Selection	
	Body	No Selection	RY
	Initial Position	Unchanged	RZ
Se va re	peta operatia și	pentru punctul 8, în legătură cu baza.	
Introduc	erea cuplelor d	e legătură între segmente	
🙆 Outlin	ne : 🔟 🖳 🖓 🙆	$\operatorname{Amections} ightarrow \overset{\circ}{ ightarrow} \operatorname{Body} \operatorname{Body} ightarrow ightarrow ightarrow \overset{\circ}{ ightarrow} \operatorname{Revolute}$	ightarrow Details of "Revolute - No Selection To No Selection" $ ightarrow$
Referen	$ce \rightarrow Scope:$	se selectează punctul 2 de pe segme	entul Dr inf, cu ajutorul filtrului de selectie 随
(Point)]	-> Apply _	\rightarrow Mobile \rightarrow Scope: [se selectează a	acelasi nunct 2 dar care este situat ne segmentul

Dr_med, cu ajutorul filtrului de selecție $(Point) \rightarrow (Point)$. În momentul selectării aceluiași punct, în colțul din stânga jos a ferestrei grafice va apărea simbolul de mai jos, ce reprezintă buton de comandă pentru alternarea selecției celor două entități (segmente, în acest caz) prin apăsarea cu mouse-ului a celor două plane.

\square

Geometry Print Preview

Details of "Revolute - No Selection To No Selection"				
	Torsional Damping	0, N·mm·s/°		
	Suppressed	No		
-	Reference			
	Scoping Method	Geometry Selection		
	Scope	No Selection		
	Body	No Selection		
	Coordinate System	Reference Coordinate System		
	Behavior	Rigid		
	Pinball Region	All		
-	Mobile			
	Scoping Method	Geometry Selection		
	Scope	No Selection		
	Body	No Selection		
	Initial Position	Unchanged		
	Behavior	Rigid		

Details of "Revolute - Dr_inf To Dr_med"			
	Torsional Damping	0, N·mm·s/°	
	Suppressed	No	
-	Reference		
	Scoping Method	Geometry Selection	
	Scope	1 Vertex	
	Body	Dr_inf	
	Coordinate System	Reference Coordinate System	
	Behavior	Rigid	
	Pinball Region	All	
-	Mobile	-	
	Scoping Method	Geometry Selection	
	Scope	1 Vertex	
	Body	Dr_med	
	Initial Position	Unchanged	
	Behavior	Rigid	



Se va repeta operația pentru celelalte cuple de rotație, în punctele 3, 4, 5, 6, 7 și se vor obține cuplele prezentate în arborescența de mai jos.

Introducerea constrângerilor de funcționare

Cricul va funcționa luând în considerare ipoteza că segmentele laterale mediane se vor putea deplasa doar în planul xOy, fără posibilitatea de a se roti.



	C.6 Modelarea încărcărilor		
Introducerea forțelor			
$\bigcirc \rightarrow \bigcirc ? = $ Static S	$\texttt{Structural (B5)} \to \textcircled{Q}_{\texttt{k}} \texttt{Loads} \star \to \textcircled{Q}_{\texttt{k}} \texttt{Force} \to \texttt{Details of "Force"} \to \texttt{Scope} \to \textcircled{O}_{\texttt{k}}$	Geometry: [se va	
selecta cu ↓ segmentu	ul lateral Dr_med] \rightarrow Apply; Definition \rightarrow Define by: Components \rightarrow	X Component =	
10.000 N, Y Compo	onent = 0, Z Component = 0. Se va repeta procedura și pentru segu	mentul <i>Stg_med</i> ,	
schimbând doar sensu	Il forței, spre interiorul mecanismului.		
Constrângerile și încăr	rcările structurii vor arăta ca în fig. a.		
	A: Cric auto		
	Static Structural		
	Ime: 1, s		
	20.01.2013 21.07		
	A Remote Displacement		
	B Remote Displacement 2		
	Fixed Support		
	D Force: 10000 N A		
	E Force 2: 10000 N		
	<i>a</i> .		

D. REZOLVAREA MODELULUI CU ELEMENTE FINITE

D.1 Lansarea modulului de calcul și selectarea tipurilor de rezultate		
În vederea selectării tipurilor de date finale ce urmează a fi analizate după lansarea modulului de calcul, se va		
urma seria de comenzi prezentată mai jos.		
$\square \rightarrow \square$ \square Solution (A6) \rightarrow Insert \rightarrow Deformation \rightarrow Total [se folosesc comenzile din caseta de comenzi		
deschisă cu 🖵]. Același rezultat se poate obține prin utilizarea comenzilor:		
\downarrow \checkmark Solution (A6) \rightarrow \textcircled{P}_{a} Deformation \checkmark \rightarrow \textcircled{P}_{a} Total [se folosesc butoanele din barele de meniuri] precum și		
$ _ \because \checkmark \bigcirc \bigcirc$		
Pentru acest tip de structuri, se poate aplica instrumentul <i>Beam</i> , în scopul de a vizualiza tensiunile liniarizate pe		
elementele componente. Se obișnuiește, în procesul de proiectare a structurilor din bare, să se țină cont de		
componentele tensiunilor axiale care provin din efectul sarcinilor axiale și de încovoiere pe toate direcțiile în		
parte. În continuare, se setează și celelalte tipuri de rezultate ce se doresc a fi analizate:		
$\downarrow \sim \sim$		
$\downarrow $ $\sim \sim $		
\downarrow \sim		
$\downarrow $ $\sim \sim $		
$ \exists for the second se$		
$ \exists $		
D.2. Lansarea modulului de rezolvare a modelului		
$\bigcirc \rightarrow \bigcirc \checkmark \checkmark \bigcirc $		

E. POSTPROCESAREA REZULTATELOR

E.1 Vizualizarea câmpurilor de deplasări			
Pentru a obține rezultate sugestive, se va seta scala de vizualizare din barele de meniuri:			
Result 8,6e+002 (Auto Scale) \checkmark \rightarrow Result 1.0 (True Scale) \checkmark . Se pot utiliza diverse forme de reprezentare a			
stării deformate, apelând butonul 💋 (Edge). Se va selecta Show Underformed WireFrame, opțiune care			
afişează în aceeași reprezentare modelele nedeformat și deformat.			







F. ANALIZA REZULTATELOR

F.1 Interpretarea rezultatelor

Din punct de vedere al deformațiilor totale, se observă că valoarea maximă este de 0,05 mm în zona de aplicare a solicitării, pe direcția axei Ox.

Examinând reprezentarea grafică a tensiunilor axiale, se observă că segmentele laterale (2) sunt supuse solicitării de compresiune – reprezentate cu culoarea albastră.

Informațiile referitoare la deformații, coroborate cu informațiile referitoare la tensiunile interne, tensiunile maxime combinate conduc la concluzia că structura rezistă fără probleme sarcinilor, valorile tensiunilor maxime nedepășind limita admisă a materialului (compresiune $\sigma_{ac} = 80 \dots 100$ MPa).

Definition			
Connection Type Body-Ground			
Туре	Revolute		
Torsional Stiffness	0, N·mm/°		
Torsional Damping	0, N·mm·s/°		
Suppressed	No		
Reference			
Coordinate System Reference Coordinate System			
Mobile			
Scoping Method	ing Method Geometry Selection		
Scope	1 Vertex		
Body	Inf_stg		
Initial Position	Unchanged		
Behavior	Rigid 💌		
Pinball Region	Rigid		
Stops	Deformable Beam (Beta)		

F.2 Studii pentru proiectare

Se observă, în pofida faptului că modelarea mecanismului cu bare articulate a fost efectuată cu ajutorul unor corpuri unidimensionale, că rezultatele obținute sunt sugestive, fiind prezentate într-un mediu 3D, datorită facilității programului folosit de a atașa structurii diverse profile, unele standardizate, altele executate de utilizator.

Modificarea profilelor barelor articulate este foarte ușor de realizat, acest lucru se poate face la chiar și la sfârșitul unei analize, urmând ca după o comandă de actualizare, rezultatele noii analize să se schimbe în funcție de noile condiții inițiale.

Realizarea cuplelor de rotație este facilă, nu este necesară construcția 3D a acestora și modelarea precisă a geometriei lor. Definirea cuplelor de rotație poate ține cont de caracteristicile elastice ale articulației. Poziționarea cuplelor în funcție de profilul barei se poate alege din mai multe variante, oferite de ANSYS.

G. CONCLUZII

Din punct de vedere al fazei de pre-procesare, se poate observa că utilizarea corpurilor 1D implică resurse minime atât pentru modelare cât și pentru discretizare. Un alt punct forte este faptul că profilul transversal al tronsoanelor poate fi modificat / orientat foarte simplu, fără a influența forma de bază a structurii de bare. Mai mult decât atât, este posibilă utilizarea diverselor profile pentru fiecare tronson în parte. Conectarea tronsoanelor se poate realiza în mai multe moduri, în funcție de axa centrală a profilelor utilizate. Introducerea reazemelor, constrângerilor și solicitărilor se realizează rapid și simplu. Declararea materialelor,

Introducerea reazemelor, constrangerilor și solicitarilor se realizeaza rapid și simplu. Declararea materialelor, precum și discretizarea structurii de bare sunt procese controlabile, putându-se realiza automat sau manual.

Analizând rezultatele obținute prin MEF, se poate constata că aceasta oferă mult mai multe date, într-un timp și cu consumuri de resurse mult mai mici, decât varianta analitică. Se poate constata că structura de grinzi este foarte puțin solicitată, putându-se folosi profile mai mici, în vederea realizării unor economii. Modificarea profilului secțiunilor grinzilor și recalcularea se realizează într-un timp foarte scurt, fiind o procedură facilă.