

# Studentská Vědecká Konference 2012

## Identifikace materiálových parametrů pryžových segmentů tramvajových kol se zohledněním viskoelasticity a porušení

Jan Heczko<sup>1</sup>, Radek Kottner<sup>2</sup>

### 1 Úvod

Pryžové součásti jsou často používány díky specifickým vlastnostem, jako je schopnost dosahovat velkých vratných deformací a dobré tlumící vlastnosti. Dobrým příkladem aplikací jsou různá těsnění, izolátory vibrací nebo pneumatiky. Konkrétní motivací této práce je vývoj moderních tramvajových kol, v nichž slouží pryžové segmenty k snížení přenosu vibrací.

Pro spolehlivé modelování vyvážených součástí je nutné použít materiálový model schopný přesně popsat všechny podstatné jevy v mechanickém chování materiálu. V případě pryže to znamená nelineární rovnovážnou odezvu, časově závislé chování, deformační změkčení, trvalé deformace a výraznou teplotní závislost (např. Bergström a Boyce, (1998)).

Cílem této práce bylo vybrat vhodný materiálový model a identifikovat jeho parametry pro zadaný materiál, který má být použit ve vyvážených tramvajových kolech.

### 2 Experimenty

Pro dobrou shodu v různých modech namáhání (tah, tlak, smyk) byly provedeny zkoušky tahem a tlakem. Byly prováděny i zkoušky prostým smykiem, ale docházelo k odlepování vzorků od kovových plechů sloužících k upnutí do čelistí trhacího stroje.

Bыло предписано буені предписану деформації в розсаху до 25%, комбінуєчи relaxačні і гистерезні zkoušku подобнě як в Lévesque et al. (2008).

### 3 Materiálový model

Zvolený materiálový model měl být použit pro modelování součástek v komerčním konečněprvkovém softwaru, bylo proto žádoucí vybrat některý dobře známý model, který je již implementován. Pro modelování rovnovážné odpovědi byl zvolen pětiparametrický Mooneyho-Rivlinův model nestlačitelného izotropního hyperelastického materiálu.

Viskoelastické chování materiálu bylo modelováno rozvojem deformační energie do tzv. Pronyho řady, formálně podobné relaxačnímu jádru z lineární viskoelasticity:

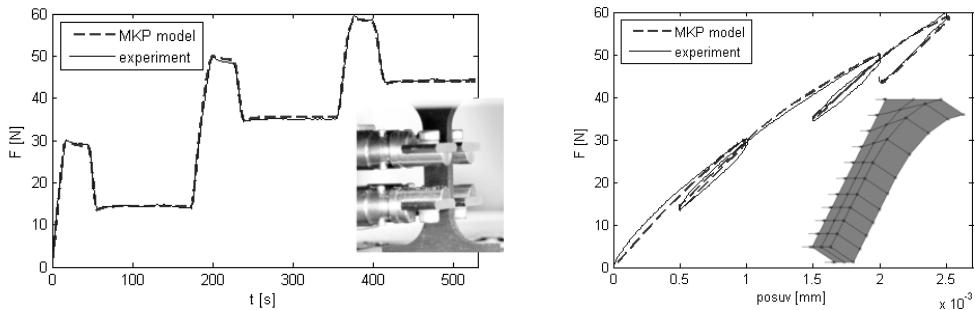
$$\psi = \psi^\infty + \sum_{n=1}^N \delta^n \psi^0 \exp(-t/\tau_{Cn}), \quad (1)$$

kde  $\psi^0$  je deformační energie spočtená hyperelastickým materiálovým modelem a  $\psi^\infty$  je limita pro čas  $t \rightarrow \infty$ . Parametry modelu jsou  $\delta^n$  a  $\tau_{Cn}$ .

S takto definovaným konstitutivním vztahem nebylo stále možné dosáhnout dobré shody s experimentem. Model byl proto doplněn o mikromechanické porušení, které se projevuje jako

<sup>1</sup> student navazujícího studijního programu Aplikované vědy a informatika, obor Mechanika, specializace Aplikovaná mechanika, e-mail: jheczko@students.zcu.cz

<sup>2</sup> pracovník NTIS - Nové technologie pro informační společnost, Fakulta aplikovaných věd, Západočeská univerzita v Plzni, Univerzitní 22, 306 14 Plzeň, e-mail: kottner@kme.zcu.cz



**Obrázek 1:** Porovnání síly změřené při experimentech a identifikovaného modelu.

pokles tuhosti závislý na dosažené deformaci (parametr  $\alpha = \max_t W^0(\varepsilon(t))$ ). Potom je:

$$W = K(\alpha)W^0. \quad (2)$$

#### 4 Identifikace parametrů

Protože při experimentech docházelo k nehomogenním deformacím, byl přepočet sil a posuvů na napětí a poměrné deformace velmi nepřesný. Byly proto vytvořeny konečněprvkové modely experimentů a cílová funkce pro optimalizaci parametrů modelu byla vyjádřena přímo pomocí měřených veličin, tj. jako součet čtverců odchylek sil v časových hladinách:

$$f = \sum_{k=1}^{n \text{ time steps}} (F_k - \bar{F}_k)^2. \quad (3)$$

K minimalizaci takto definované odchylky modelů a experimentů byl použit genetický algoritmus jako startovací metoda a gradientní algoritmus pro konečné hledání lokálního minima.

#### 5 Závěr

Pro dodanou pryž byl zvolen materiálový model zahrnující nelineární rovnovážnou odezvu, viskoelasticitu a porušení. S pomocí konečněprvkového softwaru a optimalizačních algoritmů byly na základě zkoušky tahem a tlakem identifikovány parametry tohoto modelu dosahující dobré shody v předepsaných provozních deformacích. Identifikace byla provedena pro různé teploty a to pro novou pryž i pro materiál, který byl předtím již rok v provozních podmínkách. Příklad porovnání modelu a experimentů pro použitou pryž při 100°C je na obr. 1.

#### Poděkování

Tato práce byla podpořena Evropským fondem pro regionální rozvoj (ERDF), projekt „NTIS – Nové technologie pro informační společnost“, Evropské centrum excelence, CZ.1.05/1.1.00/02.0090 a projektem MŠMT SGS-2010-046.

#### Literatura

- Bergström, J.S., Boyce, M.C.: Constitutive Modelling of the Large Strain Time-dependent Behavior of Elastomers, *J. Mech. Phys. Solids.*, Vol. 46 (1998), pp. 931–954
- Lévesque, M., Derrien, K., Baptiste, D., Gilchrist, M.D.: On the development and parameter identification of Schapery-type constitutive theories, *Mech Time-Depend Mater.*, Vol.12 (2008) No.2, pp. 95-127, ISSN: 1573-2738 (elektronická verze)