

České vysoké učení technické v Praze Fakulta stavební

POROVNÁNÍ NUMERICKÝCH METOD PRO ANALÝZU NEJISTOT

Autorka:

Eliška Janouchová

Vedoucí práce:

Ing. ANIČKA KUČEROVÁ, Ph.D.

25. dubna 2013

Abstrakt

Značný vývoj efektivních metod pro stochastické modelování umožnil propagaci nejistot u složitých modelů. Cílem této soutěžní práce je shrnout a porovnat několik přístupů využívaných pro analýzu nejistot jako je polynomiální regrese založená na metodě Latin hypercube sampling, stochastická kolokační metoda nebo stochastická Galerkinova metoda. Výhody a nevýhody těchto metod jsou demonstrovány v porovnání s tradiční metodou Monte Carlo na jednoduchém ilustrativním příkladu rámové konstrukce.

Abstract

An extensive development of efficient methods for stochastic modeling enabled uncertainty propagation through complex models. The aim of this competitive work is to review and compare several approaches for uncertainty analysis such as polynomial regression based on Latin hypercube sampling, stochastic collocation method or stochastic Galerkin method. The advantages and disadvantages of these methods are demonstrated within the comparison with the traditional Monte Carlo method on a simple illustrative example of a frame structure.

Klíčová slova

propagace nejistot, stochastické modelování, polynomiální regrese, stochastická kolokace, stochastická Galerkinova metoda, metoda Monte Carlo

Keywords

uncertainty propagation, stochastic modeling, polynomial regression, stochastic collocation, stochastic Galerkin method, Monte Carlo method

1 Úvod

Vzhledem k životnosti staveb se musí zohlednit mnoho důležitých faktorů. Náležitá analýza spolehlivosti vyžaduje určit nejistoty, které se týkají jak podmínek okolního prostředí, tak materiálových vlastností. Vývoj nových technologií a s ním spjaté zvyšování výkonu výpočetní techniky umožnily aplikovat nedávno vyvinuté postupy v oblasti stochastické mechaniky na reálné inženýrské problémy.

Metody vyhodnocující nejistoty mohou být rozděleny do dvou skupin:

- i metody analýzy spolehlivosti, jako je spolehlivostní analýza prvního či druhého řádu (FORM/SORM z angl. *first (second) order reliability method*) určující pravděpodobnost poruchy na základě mezních stavů (Ditlevsen, 1996),
- ii metody zaměřené na vyhodnocování vyšších statistických momentů odezvy konstrukce jako je stochastická metoda konečných prvků (SFEM - z ang. *stochastic finite element methods*), o níž pojednávají práce (Matthies, 2007; Stefanou, 2009).

SFEM je výkonný nástroj ve výpočetní stochastické mechanice rozšířující klasickou metodu konečných prvků (FEM) do stochastického systému obsahujícího konečné prvky, jejichž vlastnosti jsou náhodné (Ghanem, 1991).

Tato práce se zaměřuje na SFEM založený na polynomiálním chaosu (PCE - z angl. *polynomial chaos expansion*) použitém pro aproximaci odezvy modelu ve stochastickém prostoru. Po získání aproximace může být nejistota odezvy modelu spočtena pomocí metody Markov chain Monte Carlo využité pro vzorkování parametrů modelu a vyhodnocení PCE místo plného numerického modelu. Účinnost této metody závisí na výpočetních požadavcích sestavení PCE a z nich vyplývající přesnosti aproximace.

Existuje několik přístupů pro vytvoření aproximace odezvy modelu pomocí PCE: lineární regrese (Blatman a Sudret, 2010), stochastická kolokační metoda (Babuska et al., 2007; Xiu, 2009) a stochastická Galerkinova metoda (Babuska et al., 2004; Matthies a Keese, 2005). Dále jsou popsány základní rozdíly mezi jednotlivými metodami.

Lineární regrese se sestavuje pomocí sady simulací provedé na základě návrhu experimentů, který se obvykle získává pomocí metody Latin hypercube sampling. Koeficienty PCE se poté obdrží regresí výstupů modelu v návrhových bodech, která vede na řešení soustavy rovnic.

Další dvě metody jsou obě deterministické. Stochastická kolokace používá sadu simulací modelu provedenou pro řídkou mřížku (z angl. *sparse grid*), jež se sestaví pro zvolenou úroveň přesnosti. Výpočet koeficientů PCE je pak založen na explicitním vzorci. Stochastická Galerkinova metoda se především odlišuje od předchozích dvou tím, že vyžaduje modifikaci samotného numerického modelu. Další její nevýhodou je řešení velké soustavy rovnic pro získání koeficientů PCE.

Cílem této práce je porovnat tyto metody z hlediska výpočetní náročnosti a výsledné přesnosti na jednoduchém ilustrativním příkladu rámové konstrukce.

2 Motivace

Pro prozkoumání vlastností popsaných metod na inženýrské konstrukci byla vybrána jednoduchá rámová konstrukce převzatá z (Marek et al., 2003). Geometrie, rozmístění zatížení a podpor rámu jsou patrné z Obrázku 1.



Obrázek 1: Schéma rámové konstrukce.

Geometrické parametry jednotlivých nosníků jsou považovány za nejisté. Jejich hodnota se stanoví pomocí nominální hodnoty a nejisté odchylky definované předepsaným histogramem uvedeným v (Marek et al., 2003) a zobrazeným na Obrázku 2. Všechny nominální hodnoty, odpovídající náhodné proměnné a typy histogramů jsou uvedeny v Tabulce 1.

Geometrický parametr	Nominální hodnota	Proměnná	Histogram
Moment setrvačnosti	$I_1 = 449.5 \text{ cm}^4$	$I_{\sigma 1}$	N1-05
Moment setrvačnosti	$I_2 = 449.5 \text{ cm}^4$	$I_{\sigma 2}$	N1-05
Moment setrvačnosti	$I_3 = 864.4 \text{ cm}^4$	$I_{\sigma 3}$	N1-05
Délka	$l_1 = 3 \text{ m}$	l_{σ}	N1-01
Délka	$l_2 = 5 \text{ m}$	l_{σ}	N1-01
Délka	$l_3 = 4 \text{ m}$	l_{σ}	N1-01

Tabulka 1: Geometrické parametry a odchylky.

Předepsaná zatížení jsou lineární kombinací vlastní tíhy, stálého a krátkodobého zatížení dle následujících vzorců:

$$q = D_1 D_{\sigma 1} + S_1 S_{\sigma 1} + L_1 L_{\sigma 1} \, [kN/m], \qquad (1)$$

$$F = D_2 D_{\sigma 2} + S_2 S_{\sigma 2} + L_2 L_{\sigma 2} \, [kN], \qquad (2)$$

kde jednotlivá zatížení jsou statisticky nezávislá a jsou popsána náhodnými proměnnými. Všechna zatížení jsou tvořena extrémními hodnotami a proměnnými odchylkami definovanými pomocí histogramů uvedených v Tabulce 2 a znázorněných na Obrázku 2.

Zatížení	Extrémní hodnota	Proměnná	Histogram
Vlastní tíha	$D_1 = 11 \text{ kN/m}$	$D_{\sigma 1}$	DEAD2
Krátkodobé zatížení	$S_1 = 9 \text{ kN/m}$	$S_{\sigma 1}$	SHORT1
Dlouhodobé zatížení	$L_1 = 5.5 \text{ kN/m}$	$L_{\sigma 1}$	LONG1
Vlastní tíha	$D_2 = 3.5 \text{ kN}$	$D_{\sigma 2}$	DEAD2
Krátkodobé zatížení	$S_2 = 2.2 \text{ kN}$	$S_{\sigma 2}$	SHORT1
Dlouhodobé zatížení	$L_2 = 1.7 \text{ kN}$	$L_{\sigma 2}$	LONG1

Tabulka 2: Zatížení a odchylky.



Obrázek 2: Histogramy nejistých parametrů a odpovídající kumulativní distribuční funkce.

Narozdíl od příkladu uvedeném v (Marek et al., 2003), se tato práce zaměřuje na výpočet přetvoření ve styčníku A. Jelikož je předpokládáno lineárně elastické chování konstrukce, může být neznámé přetvoření r spočteno metodou konečných prvků nebo deformační metodou, které jsou obě velmi dobře známé. Použitím druhé z nich lze přímo zapsat diskretizovanou formu rovnic rovnováhy:

$$\mathbf{K}\boldsymbol{r} = \boldsymbol{f}\,,\tag{3}$$

které po zavedení okrajových podmínek mají následujicí podobu:

$$\begin{bmatrix} \frac{A_{1}I_{\sigma1}}{12l_{1}} & 0 & -\frac{A_{1}I_{\sigma1}}{12l_{1}} & 0 & 0\\ 0 & \frac{I_{1}I_{\sigma1}}{3l_{1}} & 0 & \frac{I_{1}I_{\sigma1}}{2l_{1}^{2}l_{\sigma}} & \frac{I_{1}I_{\sigma1}}{6l_{1}} \\ -\frac{A_{1}I_{\sigma1}}{12l_{1}} & 0 & \frac{A_{1}I_{\sigma1}}{12l_{1}} + \frac{A_{2}I_{\sigma2}}{12l_{2}} + \frac{I_{3}I_{\sigma3}}{l_{3}l_{\sigma}^{2}} & 0 & \frac{I_{3}I_{\sigma3}}{2l_{1}^{2}l_{\sigma}} \\ 0 & \frac{I_{1}I_{\sigma1}}{2l_{1}^{2}l_{\sigma}} & 0 & \frac{I_{1}I_{\sigma1}}{l_{3}l_{\sigma}^{2}} + \frac{I_{2}I_{\sigma2}}{l_{2}l_{\sigma}^{2}} + \frac{A_{3}I_{\sigma3}}{12l_{3}} & \frac{I_{1}I_{\sigma1}}{2l_{1}^{2}l_{\sigma}} - \frac{I_{2}I_{\sigma2}}{2l_{2}^{2}l_{\sigma}} \\ 0 & \frac{I_{1}I_{\sigma1}}{6l_{1}} & \frac{I_{3}I_{\sigma3}}{2l_{3}^{2}l_{\sigma}} & \frac{I_{1}I_{\sigma1}}{2l_{1}^{2}l_{\sigma}} - \frac{I_{2}I_{\sigma2}}{2l_{2}^{2}l_{\sigma}} & \frac{I_{1}I_{\sigma1}}{3l_{1}} + \frac{I_{2}I_{\sigma2}}{2l_{2}^{2}l_{\sigma}} + \frac{I_{3}I_{\sigma3}}{3l_{3}} \end{bmatrix} .$$

$$\cdot \frac{12E}{l_{\sigma}} \cdot \begin{pmatrix} u_{D} \\ \varphi_{D} \\ u_{A} \\ \psi_{A} \\ \varphi_{A} \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ \frac{(D_{1}D_{\sigma1}+S_{1}S_{\sigma1}+L_{1}L_{\sigma1}))l_{3}l_{\sigma}} \\ \frac{D_{2}D_{\sigma2}+S_{2}S_{\sigma2}+L_{2}L_{\sigma2}}}{2} \\ -\frac{(D_{2}D_{\sigma2}+S_{2}S_{\sigma2}+L_{2}L_{\sigma2})l_{2}l_{\sigma}}}{8} + \frac{(D_{1}D_{\sigma1}+S_{1}S_{\sigma1}+L_{1}L_{\sigma1})(l_{3}l_{\sigma})^{3}}{12} \end{pmatrix} .$$

$$(4)$$

3 Polynomiální chaos

Pro urychlení procesu vzorkování při analýze nejistot může být vyhodnocování numerického modelu zahrnující řešení rovnice (3) nahrazeno vyhodnocováním tzv. náhradního modelu (z angl. *surrogate model*). V této práci se konkrétně jedná o hledání aproximace odezvy modelu r pomocí rozvoje polynomiálního chaosu (PCE) (Matthies, 2007; Stefanou, 2009).

PCE může být použit pro aproximaci odezvy s ohledem na pravděpodobnostní rozdělení náhodných proměnných, kdy je aproximace odezvy vážená vzhledem k rozdělení pravděpodobnosti proměnných. Pro lepší představu to například znamená, že aproximace je přesnější v oblastech s vyšší pravděpodobností výskytu proměnné. Konvergence chyby aproximace s rostoucím počtem členů polynomu je optimální v případě užití takového typu ortogonálních polynomů, který odpovídá danému pravděpodobnostnímu rozdělení uvažovaných proměnných (Xiu a Karniadakis, 2002). Kupříkladu Hermiteovy polynomy jsou určeny pro normální (Gaussovo) rozdělení, Legendreovy polynomy pro rovnoměrné rozdělění pravděpodobnosti atd.

Seznam všech náhodných proměnných, které se vyskytují v příkladu řešeném v této práci a představeném v předchozí kapitole, je uveden v Tabulkách 1 a 2. Pro zjednodušení budou jednotlivé proměnné v následujícím textu označovány jako m_i a dohromady tvoří vektor

$$\boldsymbol{m} = (\dots, m_i, \dots)^{\mathrm{T}} = (I_{\sigma 1}, I_{\sigma 2}, I_{\sigma 3}, l_{\sigma}, D_{\sigma 1}, S_{\sigma 1}, L_{\sigma 1}, D_{\sigma 2}, S_{\sigma 2}, L_{\sigma 2})^{\mathrm{T}}.$$
 (5)

Vzhledem k tomu, že žádná z těchto proměnných nemá spojitou funkci hustoty pravděpodobnosti (PDF - z angl. *probability density function*), ale jejich rozdělení je popsáno pomocí diskrétních histogramů, je nutné zavést nové standardní náhodné proměnné $\boldsymbol{\xi} = (\dots, \xi_i, \dots)^{\mathrm{T}}$ se spojitou PDF. Původní proměnné m_i lze vyjádřit pomocí transformačních funkcí t_{jk} nových proměnných ξ_i vycházejících z daného histogramu j a typu k rozdělení proměnné ξ_i , tzn.

$$m_i = t_{jk}(\xi_i) \,. \tag{6}$$

Transformační funkce nejsou v případě diskrétních histogramů hladké. Konkrétní příklady transformačních funkcí budou rozebrány v kapitole 4.

Ve chvíli, kdy jsou původní proměnné m vyjádřeny funkcemi standardních proměnných $\boldsymbol{\xi}$, stává se i odezva modelu funkcí těchto nových proměnných. Proto může být tato funkce aproximována pomocí konkrétního typu PCE odpovícího danému pravděpodobnostního rozdělení $\boldsymbol{\xi}$, tzn.

$$\tilde{\boldsymbol{r}}(\boldsymbol{\xi}) = \sum_{\alpha} \boldsymbol{\beta}_{\alpha} \psi_{\alpha}(\boldsymbol{\xi}), \tag{7}$$

kde β_{α} je vektor polynomiálních koeficientů $\beta_{\alpha,i}$ odpovídajících jednotlivým složkám odezvy r_i . $\psi_{\alpha}(\boldsymbol{\xi})$ jsou polynomy více proměnných. Polynomiální rozvoj (7) je obvykle ukončen na limitním počtu členů n_{β} , který je velmi často spjat s počtem náhodných proměnných n_{ξ} a nejvyšším stupněm polynomů n_{p} podle vztahu

$$n_{\beta} = \frac{(n_{\rm p} + n_{\xi})!}{n_{\rm p}! n_{\xi}!}.$$
(8)

3.1 Lineární regrese

Základní metodou pro výpočet koeficientů PCE podle rovnice (7) je velmi známá lineární regrese (Blatman a Sudret, 2010). Základním předpokladem lineární regrese je, že náhradní \tilde{r} je lineární kombinací parametrů β , ale nemusí být lineární vůči nezávislým proměnným ξ . Použití metody je založeno na třech následujících krocích:

- i příprava dat $\Xi \in \mathbb{R}^{n_{\xi} \times n_{d}}$, které se získají jako n_{d} vzorků vektoru parametrů $\boldsymbol{\xi}_{i}$,
- ii vyhodnocení modelu pro vzorky $\boldsymbol{\xi}_i$ a uspořádání získaných odezev \boldsymbol{r}_i do matice $\mathbf{R} \in \mathbb{R}^{n_{\mathrm{r}} \times n_{\mathrm{d}}}$, kde n_{r} je počet složek odezvy,
- iii výpočet polynomiálních koeficientů β_{α} uspořádaných v matici $\mathbf{B} \in \mathbb{R}^{n_r \times n_\beta}$ použitím např. obyčejné metody nejmenších čtverců.

Časově nejnáročnější část této metody spočívá ve vyhodnocení modelu pro vzorky náhodných proměnných. Proto představuje volba těchto vzorků velmi důležitý krok, který zásadně ovlivňuje výpočetní náročnost celé metody. Nejjednodušší způsob jak vybrat hledané vzorky je metoda Monte Carlo, kdy se vzorky náhodně vybírají z předepsaného pravděpodobnostního rozdělení. Ovšem přesnost výsledného náhradního modelu závisí na pokrytí definičního oboru proměnných, proto musí být pro dosažení dostatečné přesnosti touto metodou zvoleno mnohem větší množství vzorků než v případě sofistikovanějších metod. Výběr vzorků se poté nazývá návrh experimentů (DOE - z angl. *design of experiments*). Velmi rozšířený postup pro tvorbu DOE je metoda Latin hypercube sampling (LHS), která umožňuje dodržovat předepsaná pravděpodobnostní rozdělení. Existuje také mnoho různých metod, jak lze optimalizovat LHS a tím ještě zvyšovat jeho kvalitu (viz např. (Janouchová a Kučerová, 2013)), ale to není předmětem současného zkoumání, a proto byla pro tuto práci zvolena základní forma LHS bez jakékoliv optimalizace.

Po zvolení sady vzorků je dalším krokem výpočet příslušných odezev r_i , který zahrnuje nejprve vyhodnocení transformací (6) a následně vyhodnocení samotného modelu (3).

Výpočet koeficientů PCE B začíná vyhodnocením všech členů polynomu ψ_{α} pro všechny vzorky $\boldsymbol{\xi}_i$ a jejich uložením do matice $\mathbf{Z} \in \mathbb{R}^{n_d \times n_\beta}$. Obyčejná metoda nejmenších čtverců poté vede na

$$\mathbf{Z}^{\mathrm{T}}\mathbf{Z}\mathbf{B}^{\mathrm{T}} = \mathbf{Z}^{\mathrm{T}}\mathbf{R}^{\mathrm{T}},\tag{9}$$

což je soustava n_{β} lineárních rovnic.

3.2 Stochastická kolokace

Stochastická kolokační metoda je založena na explicitním vyjádření koeficientů PCE:

$$\beta_{\alpha,i} = \int r_i(\boldsymbol{\xi}) \psi_\alpha(\boldsymbol{\xi}) \, \mathrm{d}\mathbb{P}(\boldsymbol{\xi}) \,, \tag{10}$$

které může být řešeno numericky použitím příslušného integračního pravidla (kvadratury) na $\mathbb{R}^{n_{\xi}}$. Rovnice (11) má pak tvar

$$\beta_{\alpha,i} = \sum_{j=1}^{n_{\rm d}} r_i(\boldsymbol{\xi}_j) \psi_\alpha(\boldsymbol{\xi}_j) w_j \,, \tag{11}$$

kde ξ_j představuje integrační bod a w_j je odpovídající váha. V této práci bylo použito několik forem Smolyakových kvadraturních vzorců, konkrétně kvadratury s Gaussovými kvadraturními formulemi jako základ pro rovnoměrné (GQU) a normální (GQN) rozdělení a kvadratury s vnořenými Kronrod-Pattersonovými kvadraturními formulemi pro rovnoměrné (KPU) a normální (KPN) rozdělení (Heiss a Winschel (2008)).

Stochastická kolokační metoda je očividně podobná lieární regresi, protože obě tyto metody vyžadují časově náročné vyhodnocení sady simulací modelu pro vybrané vzorky. Základní rozdíl je při volbě sady vzorků, kdy se v případě stochastické kolokace používají předem optimalizované řídkě mřížky (z angl. *sparse grids*), zatímco lineární regrese je založena na stochastickém LHS.

3.3 Stochastická Galerkinova metoda

Stochastická Galerkinova metoda se principiálně liší od předchozích metod, které jsou založeny na sadě nezávislých simulací modelu. Stochastická Galerkinova metoda je intruzivní metoda, tzn. vyžaduje přeformulování základních rovnic modelu (3). Za tímto účelem se převede rovnice (7) do následujícího tvaru v maticovém zápisu

$$\tilde{\boldsymbol{r}}(\boldsymbol{\xi}) = (\mathbf{I} \otimes \boldsymbol{\psi}(\boldsymbol{\xi}))\boldsymbol{\beta},\tag{12}$$

kde $\mathbf{I} \in \mathbb{R}^{n_{r} \times n_{r}}$ je jednotková matice, \otimes je Kroneckerův součin, $\boldsymbol{\psi}(\boldsymbol{\xi})$ je n_{β} -dimensionální vektor polynomů a $\boldsymbol{\beta}$ je $(n_{\beta} \cdot n_{r})$ -dimensionální vektor koeficientů PCE uspořádáných jako $\boldsymbol{\beta} = (\dots, \boldsymbol{\beta}_{i}, \dots)^{T}$, kde $\boldsymbol{\beta}_{i}$ se skládá z koeficientů PCE odpovídajících *i*-té složce odezvy.

Náhradou odezvy modelu r v rovnici (3) její polynomiální aproximací \tilde{r} uvedenou v rovnici (12) a aplikováním Galerkinových podmínek se získá

$$\int \boldsymbol{\psi}(\boldsymbol{\xi}) \otimes \mathbf{K}(\boldsymbol{\xi}) \otimes \boldsymbol{\psi}^{\mathrm{T}}(\boldsymbol{\xi}) \, \mathrm{d}\mathbb{P}(\boldsymbol{\xi}) \cdot \boldsymbol{\beta} = \int \boldsymbol{\psi}(\boldsymbol{\xi}) \otimes \boldsymbol{f}(\boldsymbol{\xi}) \, \mathrm{d}\mathbb{P}(\boldsymbol{\xi}) \,, \tag{13}$$

což je soustava $(n_{\beta} \cdot n_{\rm r})$ lineárních rovnic. Integrace může být provedena numericky nebo analyticky. Analytické řešení je možné za určitých podmínek jako například, pokud jsou všechny členy v matici tuhosti a vektoru zatížení polynomy vzhledem ke $\boldsymbol{\xi}$. V tomto případě se metoda nazývá plně intruzivní. V řešeném příkladu lze základní rovnici (4) vynásobit l_{σ}^3 , a tak získat polynomy parametrů modelu \boldsymbol{m} . Nejedná se ale o polynomy vzhledem k parametrům $\boldsymbol{\xi}$ kvůli transformacím (6) způsobeným diskrétní povahou histogramů předepsaných parametrům modelu \boldsymbol{m} . Z tohoto důvodu je v takovém případě nutné přistoupit k numerické integraci, metoda se poté nazývá semi-intruzivní.

4 Výsledky

Výstupem této práce je porovnání popsaných metod pro aproximaci odezvy modelu a urychlení metody Monte Carlo (MC) použité pro vyhodnocení rozdělení pravděpodobnosti posunů u_A , w_A a pootočení φ_A .

4.1 Hermiteovy polynomy

Nejprve jsou $\boldsymbol{\xi}$ uvažovány jako standardní normální proměnné, a proto se použijí pro tvorbu náhradního modelu Hermiteovy polynomy. Výsledky náhradních modelů jsou porovnány s referenčním odhadem průměru μ a směrodatné odchylky σ jednotlivých složek odezvy obdrženým pomocí metody MC s 10⁷ simulacemi modelu. Tabulka 3 obsahuje potřebný výpočetní čas a relativní chyby v odhadech stanovených lineární regresí a stochastickou kolokační metodou pro čtyři stupně polynomu p. Relativní chyby v odhadech průměru jsou stanoveny jako

$$\varepsilon_{\mu} = \frac{|\mu_{\rm PCE} - \mu_{\rm MC}|}{\mu_{\rm MC}},\tag{14}$$

kde μ_{MC} je průměr odhadnutý pomocí metody MC a μ_{PCE} je průměr získaný na základě vybraného náhradního modelu. Relativní chyby v odhadech směrodatné odchylky se stanoví stejným způsobem.

Metoda	n, n		Čas [s]	$u_{\rm A}[{\rm mm}]$		$w_{\rm A}$ [mm]	$\varphi_{A}[mrad]$		
metouu	nd	Р	Cas [5]	μ	σ	μ	σ	μ	σ	
MC	10^{7}	—	22191	0.21	0.03	0.01	0.00	4.09	0.79	
				ε_{μ} [%]	ε_{σ} [%]	ε_{μ} [%]	ε_{σ} [%]	ε_{μ} [%]	ε_{σ} [%]	
	21	1	133	0.09	28.32	0.62	44.07	0.02	27.59	
тис	201	2	622	0.02	0.36	0.40	1.02	0.06	0.05	
LIIS	1201	3	2687	0.01	0.13	0.09	1.77	0.03	0.12	
	5301	4	8696	0.04	0.21	0.01	0.78	0.04	0.23	
	21	1	166	4.81	9.34	4.25	8.42	4.89	9.37	
VDN	201	2	811	4.81	5.50	4.25	4.30	4.89	5.48	
NEN	1201	3	2648	2.25	7.32	1.97	3.69	2.30	5.14	
	5301	4	8721	0.31	11.32	0.29	6.15	0.31	7.91	
	21	1	132	6.68	22.99	6.07	15.51	6.78	23.01	
CON	221	2	623	4.81	73.94	4.25	50.99	4.90	58.18	
UYU	1581	3	2706	3.12	59.65	2.81	37.00	3.17	46.84	
	8761	4	8698	1.13	187.85	1.10	129.41	1.14	147.77	

Tabulka 3: Časová náročnost a chyby	v odhadech průměru a směrodatné odchylky odezvy pro
případ předepsaných histogramů pr	o parametry modelu <i>m</i> .

Výsledky ukazují velmi dobré odhady získané lineární regresí, zatímco stochastická kolokace založená na pravidlech KPN vede ke značným chybám v odhadu směrodatných odchylek a GQN se zdá, že dokonce diverguje. Z Obrázku 3, kde jsou zobrazeny obdržené funkce pravděpodobnostního rozdělení posunu u_A , je patrné, že i výsledky lineární regrese nejsou uspokojivé.



Obrázek 3: Funkce pravděpodobnostního rozdělení posunu u_A pro případ **předepsaných his**togramů pro parametry modelu m.

Důvodem takto neuspokojivých výsledků je pravděpodobně vysoká nelinearita transformace (6) parametrů s předepsanými histogramy LONG1 a SHORT1, jak je vidět z Obrázku 4.



Obrázek 4: Transformační vztahy pro předepsané histogramy.

Za účelem prozkoumání těchto předpokladů se nahradily tyto dva předepsané histogramy dvěma novými histogramy, které se více blíží normálnímu rozdělení pravděpodobnosti, viz Obrázek 5. Pro tuto variantu získané nové chyby v odhadech průměrů a směrodatných odchylek jsou uvedeny v Tabulce 4.



Obrázek 5: Nové histogramy parametrů modelu s odpovídajícími funkcemi hustoty pravděpodobnosti a transformačními vztahy.

Je zřetelné, že nahrazení těchto dvou histogramů vede ke značnému zlepšení výsledků obdržených všemi metodami. Dále si lze všimnout, že výsledky kolokace založené na podmínkách GQN jsou celkově nejhorší a také nadále přetrvávají problémy s konvergencí u této metody. Na druhou stranu nejhorší odhady při použití polynomů prvního stupně předvádí lineární regrese, ale chyba této metody rychle konverguje s rostoucím stupněm polynomů.

Metoda	<i>n</i> ,	n	Čes [s]	$u_{\rm A}[{\rm mm}]$		$w_{\rm A}[$	mm]	φ_{A} [mrad]		
Micioua	$n_{\rm d}$	Р		μ	σ	μ	σ	μ	σ	
MC	10^{7}	_	21874	0.21	0.03	0.01	0.00	4.06	0.79	
				ε_{μ} [%]	ε_{σ} [%]	ε_{μ} [%]	ε_{σ} [%]	ε_{μ} [%]	ε_{σ} [%]	
	21	1	158	0.03	0.85	0.02	0.54	0.04	1.17	
тнс	201	2	673	0.00	0.06	0.03	0.22	0.01	0.08	
	1201	3	2736	0.01	0.03	0.01	0.06	0.01	0.02	
	5301	4	8770	0.00	0.04	0.00	0.01	0.01	0.03	
	21	1	132	0.06	0.12	0.05	0.06	0.06	0.11	
KPN	201	2	654	0.06	0.08	0.05	0.01	0.06	0.08	
	1201	3	2768	0.02	0.26	0.01	0.19	0.02	0.26	
	5301	4	8978	0.00	0.13	0.01	0.13	0.00	0.14	
	21	1	132	0.07	0.21	0.06	0.20	0.07	0.19	
CON	221	2	668	0.06	0.06	0.05	0.00	0.06	0.07	
UQN	1581	3	2770	0.03	0.48	0.03	0.29	0.03	0.48	
	8761	4	8988	0.00	0.21	0.00	0.20	0.00	0.20	

Tabulka 4: Časová náročnost a chyby v odhadech průměru a směrodatné odchylky odezvy pro případ **nových histogramů** pro parametry modelu m.

Stejné zlepšení lze pozorovat také v odhadech celé funkce pravděpodobnostního rozdělení posunu u_A zachycené na Obrázku 6.



Obrázek 6: Funkce pravděpodobnostního rozdělení posunu u_A pro případ **nových histogramů** pro parametry modelu m.

Aby se také prozkoumalo chování plně intruzivní Galerkinovy metody, bylo nutné znovu změnit předepsaná rozdělení parametrů modelu. Tentokrát jsou všechny proměnné považovány za normálně rozdělené s původními hodnotami průměru a směrodatné odchylky vycházejícími z předepsaných histogramů. V tomto případě se transformace (6) stává polynomem prvního stupně, což umožňuje použití analytické integrace.

Obrázek 7 ukazuje funkční závislost posunu u_A pro popsané typy pravděpodobnostního rozdělení předepsaného parametrům modelu. Na Obrázku 7a je vidět, že vztah mezi u_A a parametry modelu m je lineární, zatímco v případě předepsaných histogramů je vztah ke standardním proměnným $\boldsymbol{\xi}$ vysoce nelineární, viz Obrázek 7b. Náhrada dvou histogramů LONG1 a SHORT1 novými, více podobnými normálnímu rozdělení vede k téměř lineárnímu $u_A - \boldsymbol{\xi}$ vztahu, a to zvlášť v oblasti vysoké pravděpodobnosti výskytu proměnných, jak je patrné z Obrázku 7c. Poslední Obrázek 7d zobrazuje případ, kde je parametrům modelu předepsáno normální rozdělení a vztah $u_A - \boldsymbol{\xi}$ je lineární.



Obrázek 7: Funkční závislost u_A na parametrech modelu m (a), na standardních proměnných $\boldsymbol{\xi}$ v případě předepsaných histogramů (b), nových histogramů (c) a normálního rozdělení (d).

Chyby v odhadu průměru, směrodatné odchylky a celé PDF jsou ukázány v Tabulce 5 a na Obrázku 8 zahrnující výsledky obdržené plně intruzivní stochastickou Galerkinovou metodou.

Metoda	n_{\perp}	n	Čas [s]	$u_{\rm A}[r]$	nm]	$w_{\rm A}$ [mm]	$\varphi_{A}[mrad]$		
Micioua	$n_{\rm d}$	Р		μ	σ	μ	σ	μ	σ	
MC	10^{7}	_	3692	0.207	0.033	0.009	0.002	4.090	0.795	
				ε_{μ} [%]	ε_{σ} [%]	ε_{μ} [%]	ε_{σ} [%]	ε_{μ} [%]	ε_{σ} [%]	
	21	1	132	$4 \cdot 10^{-2}$	$3 \cdot 10^{-1}$	$5 \cdot 10^{-2}$	$5 \cdot 10^{-1}$	$6 \cdot 10^{-2}$	$6 \cdot 10^{-1}$	
тис	201	2	618	$4\cdot 10^{-5}$	$7\cdot 10^{-3}$	$1\cdot 10^{-3}$	$1\cdot 10^{-3}$	$3\cdot 10^{-4}$	$3\cdot 10^{-3}$	
LIIS	1201	3	2702	$4 \cdot 10^{-6}$	$4 \cdot 10^{-5}$	$5 \cdot 10^{-6}$	$2 \cdot 10^{-5}$	$5 \cdot 10^{-7}$	$4 \cdot 10^{-6}$	
	5301	4	8680	$2\cdot 10^{-7}$	$1\cdot 10^{-6}$	$2\cdot 10^{-7}$	$4\cdot 10^{-7}$	$4\cdot 10^{-8}$	$2\cdot 10^{-8}$	
	21	1	135	$2 \cdot 10^{-5}$	$4 \cdot 10^{-2}$	$2 \cdot 10^{-4}$	$6 \cdot 10^{-2}$	$6 \cdot 10^{-5}$	$2 \cdot 10^{-2}$	
VDN	201	2	618	$4\cdot 10^{-6}$	$1 \cdot 10^{-5}$	$2\cdot 10^{-6}$	$3 \cdot 10^{-5}$	$3\cdot 10^{-6}$	$2 \cdot 10^{-5}$	
	1201	3	2725	$3\cdot 10^{-8}$	$5 \cdot 10^{-7}$	$2 \cdot 10^{-7}$	$2 \cdot 10^{-7}$	$2 \cdot 10^{-8}$	$2 \cdot 10^{-7}$	
	5301	4	8662	$2 \cdot 10^{-11}$	$2\cdot 10^{-8}$	$4\cdot 10^{-9}$	$2\cdot 10^{-9}$	$4 \cdot 10^{-10}$	$1\cdot 10^{-9}$	
	21	1	132	$3 \cdot 10^{-5}$	$4 \cdot 10^{-2}$	$2 \cdot 10^{-4}$	$6 \cdot 10^{-2}$	$6 \cdot 10^{-5}$	$2 \cdot 10^{-2}$	
CON	221	2	620	$4 \cdot 10^{-6}$	$4 \cdot 10^{-5}$	$2 \cdot 10^{-6}$	$7 \cdot 10^{-5}$	$3 \cdot 10^{-6}$	$3 \cdot 10^{-5}$	
UQN	1581	3	2757	$3 \cdot 10^{-8}$	$5 \cdot 10^{-7}$	$1 \cdot 10^{-7}$	$3 \cdot 10^{-7}$	$2 \cdot 10^{-8}$	$2 \cdot 10^{-7}$	
	8761	4	8701	$9 \cdot 10^{-11}$	$2\cdot 10^{-8}$	$4\cdot 10^{-9}$	$3\cdot 10^{-9}$	$4 \cdot 10^{-10}$	$1 \cdot 10^{-9}$	
	-	1	133	$3 \cdot 10^{-5}$	$4 \cdot 10^{-2}$	$4 \cdot 10^{-3}$	$6 \cdot 10^{-2}$	$6 \cdot 10^{-5}$	$1 \cdot 10^{-2}$	
CM	_	2	620	$4 \cdot 10^{-6}$	$4 \cdot 10^{-5}$	$4 \cdot 10^{-3}$	$1 \cdot 10^{-1}$	$3 \cdot 10^{-6}$	$4 \cdot 10^{-6}$	
GM	-	3	2673	$5 \cdot 10^{-8}$	$3 \cdot 10^{-6}$	$4 \cdot 10^{-3}$	$1 \cdot 10^{-1}$	$5 \cdot 10^{-7}$	$2 \cdot 10^{-5}$	
	_	4	8704	$8 \cdot 10^{-8}$	$2 \cdot 10^{-6}$	$4 \cdot 10^{-3}$	$1 \cdot 10^{-1}$	$4 \cdot 10^{-7}$	$2 \cdot 10^{-5}$	

Tabulka 5: Časová náročnost a chyby v odhadech průměru a směrodatné odchylky odezvy pro případ **normálního rozdělení** parametrů modelu m.



Obrázek 8: Funkce pravděpodobnostního rozdělení posunu u_A pro případ **normálního rozdě**lení parametrů modelu m.

Výsledky potvrzují, že vztah $u_A - \boldsymbol{\xi}$ je v tomto případě lineární, a proto jsou polynomy prvního stupně dostatečné pro vynikající náhradní modely. Rozdíly mezi jednotlivými metodami jsou nyní zanedbatelné z hlediska přesnosti i časové náročnosti.

4.2 Legendreovy polynomy

Se záměrem doplnit porovnání různých metod pro proměnné s normálním rozdělením byla dále zařazena varianta s použitím rovnoměrně rozdělených standardních proměnných $\boldsymbol{\xi}$. Proměnné s tímto rozdělením se pojí s náhradními modely založenými na Legendreových polynomech.

Jsou opět vyzkoušeny dvě situace, první s předepsanými histogramy a druhá s předepsaným rovnoměrným rozdělením. Výsledky jsou uvedeny v Tabulce 6 a na Obrázku 9 a ukazují celkově horší chování náhradních modelů sestavených na Legendreových polynomech.

Metoda		<i>n</i> ,	n	Čes [s]	u_{A}	[mm]	$w_{\rm A}$ [mm]	$\varphi_{\rm A}$ [mrad]	
	Metoda n _d	nd	Р	Р	Cas [8]	μ	σ	μ	σ	μ	σ
né	MC	10^{7}	_	3754	0.27	0.05	0.01	0.00	5.46	1.20	
něr					ε_{μ} [%]	ε_{σ} [%]	ε_{μ} [%]	ε_{σ} [%]	ε_{μ} [%]	ε_{σ} [%]	
non		23	1	132	0.02	0.57	0.26	1.19	36.33	71.13	
Rovi	LHS	243	2	619	0.70	0.12	0.49	0.08	36.15	71.75	
		1607	3	2703	0.67	0.60	0.57	0.63	36.17	71.98	
y	MC	10^{7}	_	21207	0.21	0.03	0.01	0.00	4.09	0.79	
an.					ε_{μ} [%]	ε_{σ} [%]	ε_{μ} [%]	ε_{σ} [%]	ε_{μ} [%]	ε_{σ} [%]	
listogr		23	1	132	0.89	33.76	0.85	11.24	29.40	138.19	
	LHS	243	2	623	15.71	33.35	18.95	28.56	33.00	297.79	
Ŧ		1607	3	2692	79.24	1194.17	50.22	979.51	532.55	2042.39	

Tabulka 6: Časová náročnost a chyby v odhadech průměru a směrodatné odchylky odezvy pro náhradní modely založené na Legendreových polynomech.



Obrázek 9: Funkce pravděpodobnostního rozdělení posunu u_A obdržené použitím náhradních modelů založených na Legendreových polynomech.

5 Závěr

Tato práce představuje přehled a porovnání třech metod pro konstrukci náhradního modelu založeného na polynomiálním chaosu a nahrazujícího numerický model s náhodnými parametry. Konkrétně zkoumané metody jsou stochastiská Galerkinova metoda, stochastická kolokační metoda a polynomiální regrese zakládající se na metodě Latin hypercube sampling. V práci jsou probrány specifické rysy těchto metod.

Pro získání kvalitního náhradního modelu je nutné použít pro jeho tvorbu ortogonální polynomy typu odpovídajícího předepsanému rozdělení pravděpodobnosti parametrů. V této práci byly použity Hermiteovy polynomy pro normální rozdělení a Legrendeovy polynomy pro rovnoměrné rozdělení parametrů.

Kvalita obdržených náhradních modelů je demonstrována z hlediska přesnosti i časové náročnosti na jednoduchém ilustrativním příkladu rámové konstrukce v porovnání s tradiční metodou Monte Carlo.

U aproximace pomocí Hermiteových polynomů se s dobrými výsledky osvědčila lineární regrese, zatímco stochastická kolokační metoda měla problémy s konvergencí. Stochastická Galerkinova metoda byla aplikována ve své plně intruzivní formě pro variantu normálně rozdělených parametrů modelu. Její výsledky byly dobré, ale je nutno zmínit, že tato metoda je z hlediska aplikace náročnější, protože vyžaduje přeformulování samotného modelu.

Pro rovnoměrně rozdělené parametry byly náhradní modely vytvořeny pouze pomocí lieární regrese a ty nebyly příliš úspěšné v odhadech rozdělení pravděpodobnosti odezvy.

Z hlediska časové náročnosti jsou jednotlivé metody srovnatelné a ve srovnání s metodou Monte Carlo jsou méně časově náročné.

6 Poděkování

Tato práce vznikla za finanční podpory Grantové agentury České republiky v rámci projektu číslo 105/11/0411 a 105/12/1146 a Studentské grantové soutěže ČVUT č. SGS OHK1-042/13.

7 Reference

- Babuska, I. & Tempone, R. & Zouraris, G. E. 2004: Galerkin Finite Element Approximations of Stochastic Elliptic Partial Differential Equations. <u>SIAM Journal on Numerical Analysis</u> 42(2), 800–825.
- Babuska, I. & Nobile F. & Tempone, R. 2007: A Stochastic Collocation Method for Elliptic Partial Differential Equations with Random Input Data. <u>SIAM Journal on Numerical Analysis</u> 45(3), 1005–1034.
- Blatman, G. & Sudret, B. 2010: An adaptive algorithm to build up sparse polynomial chaos expansions for stochastic finite element analysis <u>Probabilistic Engineering Mechanics</u> 25(2), 183–197.
- Ditlevsen, O. & Madsen, H. O. 1996: <u>Structural Reliability Methods</u>, John Wiley & Sons Ltd, Chichester, England.
- Ghanem, R. G. & Spanos, P. D. 1991 <u>Stochastic finite elements: A spectral approach</u>, Springer-Verlag New York, Inc.
- Heiss, F. & Winschel, V. 2008: Likelihood approximation by numerical integration on sparse grids. Journal of Econometrics 144(1), 62–80.
- Janouchová, E. & Kučerová, A. 2013: Competitive Comparison of Optimal Designs of Experiments for Sampling-based Sensitivity Analysis. Accepted for publication in <u>Computers &</u> Structures, eprint: arXiv:1201.0942.
- Marek, P. & Brozzetti, J. & Guštar, M. & Tikalsky, P. editors. 2003 : <u>Probabilistic assessment</u> of structures using Monte Carlo simulation, Institute of Theoretical and Applied Mechanics, Academy of Sciences of the Czech Republic, Prague, second edition.
- Matthies, H. G. & Keese, A. 2005: Galerkin methods for linear and nonlinear elliptic stochastic partial differential equations. <u>Computer Methods in Applied Mechanics and Engineering</u> 194(12–16), 1295–1331.
- Matthies, H. G. 2007: Uncertainty quantification with stochastic finite elements. In Erwin Stein, René de Borst, and Thomas J. R. Hughes, editors, <u>Encyclopaedia of Computational</u> <u>Mechanics</u>. John Wiley & Sons, Chichester.
- Stefanou, G. 2009: The stochastic finite element method: Past, present and future. <u>Computer</u> <u>Methods in Applied Mechanics and Engineering</u> 198(9–12), 1031–1051.
- Xiu, D. & Karniadakis, G. E. 2002: The Wiener–Askey Polynomial Chaos for Stochastic Differential Equations. <u>SIAM Journal on Scientific Computing</u> 24(2), 619–644.
- Xiu, D. 2009: Fast Numerical Methods for Stochastic Computations: A Review. <u>Communications in Computational Physics</u> 5(2–4), 242–272.