

## Huxleyův model kontrakce hladkého svalu s ohledem na dynamiku vápníku

Jana Turjanicová<sup>1</sup>

### 1 Úvod

Hladký sval v lidském organismus hraje nezastoupitelnou roli. Tvoří stěnu většiny orgánů, ale také střední svalovou vrstvu cévní stěny. S řadou cévních onemocnění se vyskytla potřeba poznat mechanické vlastnosti hladkého svalu, především pak jeho kontrakci. V této práci je pro modelování svalu použit model skládající se z kontraktálního a viskoelastického prvku. Kontraktální část je popsána Huxleyovým modelem reagujícím na změny koncentrace vápenatých kationtů v cytoplazmě, viskoelastická část pak Kelvin-Zenerovým modelem.

### 2 Huxleyův model kontrahujícího vlákna

Na mikro úrovni je sval tvořen aktinovými a myozinovými filamenty (dále AM páry), mezi kterými během procesu kontrakce vznikají a zanikají napojení, tzv. příčné můstky (dále PM). Jejich vznik je ovlivněn cytoplazmatickou koncentrací vápníku (dále  $[Ca^{2+}]_c$ ) a výchylkou  $x$  miozynových hlav z polohy optimální k napojení.

Síla přenášená při koncentraci svalu je dána distribucí navázaných PM, popsanou funkcí  $n(x, t)$ . Cílem Huxleyova model je tuto sílu zjistit bez podrobné znalosti distribuční funkce. Namísto toho je možné řešit PDR (Rohan (2002))

$$nt + wn\xi = (\bar{N} - N)\hat{f}(t)\delta(\xi - 1) - g(\xi, t)n, \quad (1)$$

kde  $\bar{N}$  je počet všech PM,  $N$  počet všech napojených PM,  $w$  značí rychlost kontrakce a  $\xi$  normalizovanou výchylku z optimální polohy. Stupeň zapojení  $\hat{f}(t)$  a stupeň rozpojení  $g(\xi, t)$  PM jsou libovolné, nicméně závisí na  $[Ca^{2+}]_c$  v čase.

PDR (1) lze metodou distribučních momentů převést na soustavu ODR a problém nalezení kontrakční síly na nalezení prvního distribučního momentu funkce  $n(x, t)$ .

Stupeň zapojení a rozpojení PM je určován proměnnými  $\hat{f}(t)$  a  $g(\xi, t)$ , které jsou přímo závislé na chemických stavech myozinu a tak nepřímo na  $[Ca^{2+}]_c$ .

Jak ukázal Hai and Murphy, PM mohou existovat ve čtyřech stavech dle stavu navázání a fosforizace. Jsou to volný nefosforilovaný myozin ( $M$ ), volný fosforilovaný myozin ( $M_p$ ), fosforilovaný myozin připojený na aktin ( $AM_p$ ) a defosforilovaný myozin připojený na aktin ( $AM$ ). Přechod mezi těmito stavy myozinu lze popsat pomocí následující soustavy diferenciálních rovnic (Stålhand et al. (2011))

$$\frac{d}{dt} \begin{bmatrix} M \\ M_p \\ AM_p \\ AM \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -a_1 & a_2 & 0 & a_7 \\ a_1 & -a_2 - a_3 & a_4 & 0 \\ 0 & a_3 & a_4 - a_5 & a_6 \\ 0 & 0 & a_5 & -a_6 - a_7 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} M \\ M_p \\ AM_p \\ AM \end{bmatrix}. \quad (2)$$

Konstanty  $a_2 - a_5$  a  $a_7$  jsou měrné konstanty popisující stupeň fosforilace či defosforilace myozinu a tím i vznik PM.  $a_1$  a  $a_6$  představují stupeň fosforilace závislé na  $[Ca^{2+}]_c$ . Pro

<sup>1</sup> studentka navazujícího studijního programu Aplikované vědy a informatika, obor Mechanika, specializace Biomechanika, e-mail: turjani@students.zcu.cz

zjištění  $[Ca^{2+}]_c$  v čase lze využít CICR (cell influx cell release) modelu, pro svalovou tkáň s ryanodinovými receptory.

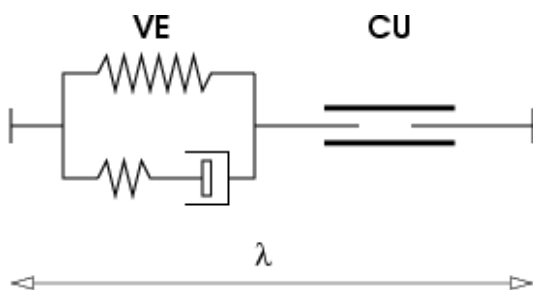
### 3 Kelvin-Zenerův model viskoelastického prvku

Viskoelastický prvek (dále VE) zastupuje pasivní vlastnosti dané pojivovou tkání, které je třeba při přenosu kontrakční síly brát v potaz. VE je zastoupen tříprvkovým Kelvin-Zenerovým modelem a je zařazen do série s kontraktilním prvkem (dále CU). Celková délka kontrakční jednotky je dána součtem délek CU a VE prvku. Z toho pro celkové protažení  $\lambda$  vyplývá

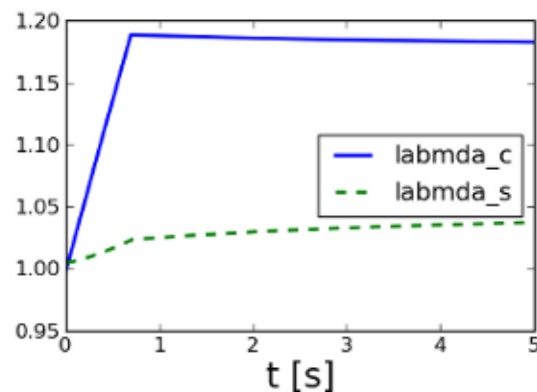
$$\lambda = c\lambda_c + s\lambda_s, \quad (3)$$

kde  $c, s$  jsou konstanty,  $\lambda_s$  protažení VE a  $\lambda_c$  protažení CU.

Ze sériového řazení plyne, že VE prvek přenáší stejné napětí jako CU. Této skutečnosti při znalosti přenášeného viskoelastického napětí je možno využít pro zjištění kontraktilní rychlosti  $w$  a protažení  $\lambda_s$  a  $\lambda_c$ .



**Obrázek 1:** Model hladkého svalu: CU - kontraktilní prvek, VE - viskoelastický prvek



**Obrázek 2:** Výsledky numerické simulace pro relaxační případ:  $\lambda_s$  - protažení VE,  $\lambda_c$  - protažení CU.

### 4 Závěr

Na základě nastíněného matematického aparátu byl vytvořen model kontrakce hladkého svalu. Je možno jej použít pro numerické simulace a pro bližší poznání mechanických vlastností hladkého svalu.

### 5 Seznam literatury a citace

#### Poděkování

Prof. Dr. Ing. Eduardu Rohanovi za odborné vedení.

#### Literatura

Rohan, E., 2002. On Coupling the Sliding Cross-bridge Model of Muscle with Series Viscoelastic Element. *Proceedings, 18th International Computational Mechanics Conference*.

Stålhand, J., et al., 2011. A mechanochemical 3D continuum model for smooth muscle contraction under finite strains. *J. Theoretical Biology*, Vol. 268, pp 120–130.