

ČESKÉ VYSOKÉ UČENÍ TECHNICKÉ V PRAZE

Fakulta elektrotechnická
Katedra teorie obvodů

Základy umělé plicní ventilace

Návod k laboratorní úloze z předmětu
BAM31LET Lékařská technika

Jan Havlík, Karel Roubík

26. října 2018

1 Úkol cvičení

Seznamte se s problematikou umělé plicní ventilace. Co je jejím cílem?

Proveďte měření tlakově objemové charakteristiky plic. Určete vhodné ventilační parametry pro modelově nemocného pacienta. Proveďte optimalizaci nastavení umělé plicní ventilace. Měřením vhodných parametrů a následným výpočtem určete odpor dýchacích cest a poddajnost umělé plíce.

2 Teoretický úvod

Umělá plicní ventilace vypadá na první pohled jako velmi jednoduchá a stoprocentně účinná terapeutická technika u pacientů s respiračním selháním. Ale skutečnost je jiná. I přes rozvoj techniky i léčebných postupů je úmrtnost pacientů trpících syndromem akutní dechové tísni (ARDS – Acute Respiratory Distress Syndrome) vyšší než 40 %. Problém v dnešní době nespocívá v tom, že bychom nedokázali dopravit do organismu dostatek kyslíku a naopak z něho odstranit přebytek oxidu uhličitého – na to máme velice účinné metody, jako je mimotělní membránová oxygenace (známá jako ECMO) a další. Vysoká úmrtnost je dána tím, že umělá plicní ventilace poškozuje plíce, které mohou vyvolat systémovou zánětlivou reakci organismu, která často vede k vícenásobnému orgánovému selhání.

Jediné účinné opatření snižující mortalitu ARDS je používání tzv. protektivní umělé plicní ventilace, která ve světle současných poznatků minimalizuje poškozování plic. Protektivní ventilaci lze zajistit správným nastavením parametrů ventilace, které lze zajistit nejen dodržováním zásad protektivní ventilace, ale i respektováním individuálních mechanických vlastností respiračního systému pacienta.

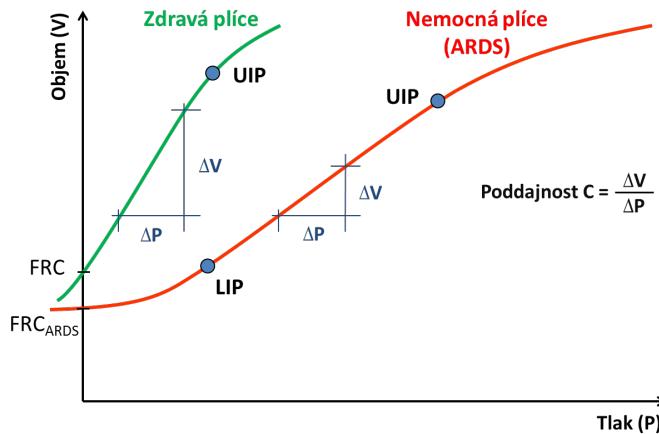
K popisu mechanických vlastností respirační soustavy nám postačí její nejjednodušší model složený z poddajnosti C respirační soustavy a odporu R_{aw} dýchacích cest.

Poddajnost vyjadřuje schopnost respirační soustavy hromadit dýchací směs při nádechu a je definovaná vztahem

$$C = \frac{\Delta V}{\Delta p}. \quad (1)$$

Vyjadřuje tedy, jak snadno lze respirační soustavu plnit použitým přetlakem. Význam poddajnosti je patrný z obrázku 1. U zdravé plíce (zelená křivka) lze plíci snadno nafukovat, tj. aplikací malého přetlaku Δp plíce akumuluje poměrně velký objem plynu ΔV . Plíce má tedy velkou poddajnost, která je na p-V křivce dána sklonem p-V křivky v daném bodě. U zdravé plíce je p-V závislost téměř lineární až do horního inflexního bodu UIP (Upper Inflection Point), kdy dochází k omezení poddajnosti zejména vlivem omezeného rozsahu objemových změn hrudního koše a plíce.

U nemocné plíce je p-V křivka (červená křivka na obrázku 1) silně nelineární a její sklon, tj. poddajnost respirační soustavy, je výrazně snížena oproti zdravé respirační soustavě. Při inflaci plíce postižené ARDS nejprve roste tlak, ale nedochází k výraznému zvětšování objemu. Zkolabované oblasti plic, zejména v dolních, gravitačně závislých částech, zůstávají zkolabované, protože použitý přetlak není dostatečný pro jejich otevření, jak je patrné z CT snímku na obrázku 2 ve spodní části p-V křivky. Při dosažení určitého tlaku teprve dochází k otevírání zkolabovaných alveolů. Při dalším zvyšování tlaku nad dolní inflexní bodou (LIP – Lower Inflection Point) se dostáváme do lineární oblasti, kde je poddajnost největší. Při dalším zvyšování tlaku se dostáváme do hyperinflace a poddajnost při tlacích nad UIP opět klesá.



Obrázek 1: Tlakově-objemové křivky zdravé a nemocné plíce (ARDS – syndrom akutní dechové tísňě; LIP – dolní inflexní bod; UIP – horní inflexní bod)

Pro dodržení zásad protektivní ventilace je nutné především:

1. Vyhnut se při ventilaci nízkým tlakům, při kterých plíce cyklicky kolabuje a otvírá se v průběhu každého dechu. Proto se při ventilaci používá pozitivní end-expirační přetlak (PEEP – Positive End-Expiratory Pressure), který brání kolapsu alveolů na konci výdechu. Hodnota PEEP se volí zhruba 2 cmH₂O nad hodnotou LIP.
2. Nepoužívat vysoké transpulmonální tlaky. Hodnota tlakové podpory PPS (zajišťující nádech a aplikovaná nad hodnotu PEEP) se iniciálně nastavuje na 15 cmH₂O, což je považováno za bezpečné.

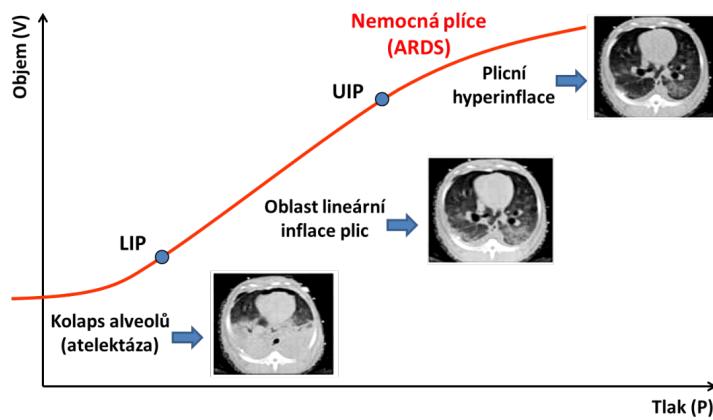
Model plíce použitý v laboratorním cvičení má p-V křivku podobnou p-V křivce nemocné plíce s ARDS. Pro nastavení protektivního režimu umělé plicní ventilace je proto nejprve nutné najít lineární oblast p-V křivky a identifikovat LIP, jehož hodnota určuje minimální hodnotu PEEP, který musíme na ventilátoru nastavit.

3 Postup práce

1. Stanovte tlakově objemovou charakteristiku umělé plíce

Poddajnost plíce nastavte na maximální hodnotu, odpor plíce volte $R = 20 \text{ cmH}_2\text{O} \cdot \text{s} \cdot \text{L}^{-1}$ (pozn: V oblasti umělé plicní ventilace je zavedeným zvykem použití symbolu L pro označení objemové jednotky litr. Byť je takové značení v rozporu s SI, bude v rámci tohoto návodu v souladu s běžnými zvyklostmi používáno.). Na ventilátoru nastavte tlakově řízenou ventilaci, režim PCV (pressure controlled ventilation) resp. Pressure SIMV (synchronized intermittent mandatory ventilation). Dechovou frekvenci nastavte na zhruba 15 dechů za minutu.

Měřte závislost dechového objemu na poloze pracovního bodu na p-V charakteristice plíce, tedy na hodnotě parametru $PEEP$ (positive end-expiratory pressure), při konstantním $\Delta p = 15 \text{ cmH}_2\text{O}$ (inspiratory pressure). Závislost dechového objemu na $PEEP$ vyneste do grafu.



Obrázek 2: Kolaps alveolů, lineární oblast p-V charakteristiky plíce a plicní hyperinflace

2. Určete vhodné ventilační parametry pro umělou plicní ventilaci modelově nemocného pacienta.

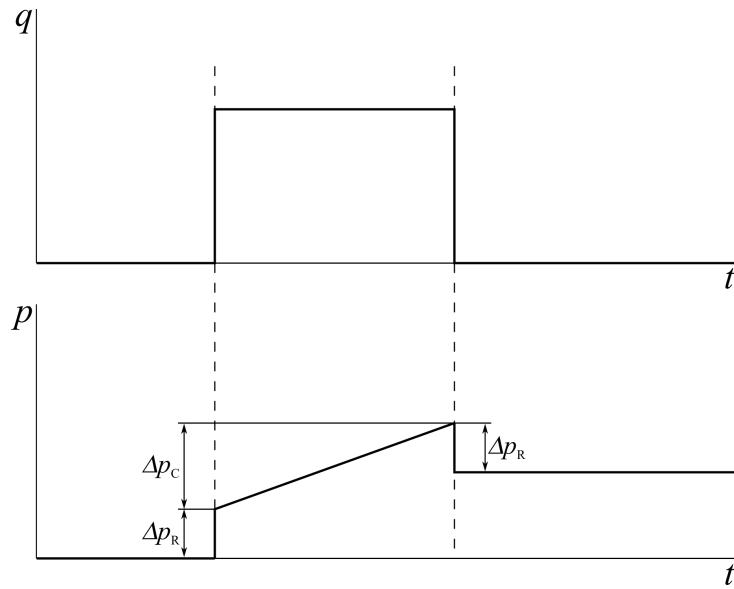
Předpokládejte pacienta s hmotností 70 kg. Dechový objem V_T volte 6 mL/kg – běžně je volen dechový objem v rozmezí 6–8 mL/kg, při horní hranici pro zdravého člověka, při dolní pro nemocného. Uvažujte požadovaný minutový objem dýchání MV asi 10 L/min.

3. Optimalizujte nastavení ventilačních parametrů

- (a) Nastavte optimální kombinaci parametrů $PEEP$ a Δp tak, aby bylo dosaženo požadovaného dechového objemu V_T při co nejmenší zátěži plíce. Postupujte obdobně jako v předchozím bodě s tím, že jakmile dosáhnete při zvětšování $PEEP$ požadovaného V_T , budete iterativně snižovat Δp a zvyšovat $PEEP$ tak dlouho, než dosáhnete požadované hodnoty V_T spočítané výše při nejnižším možném Δp .
- (b) Nastavte respirační frekvenci f (někdy označována také jako RR – respiratory rate) tak, aby bylo dosaženo požadovaného minutového objemu MV .
- (c) Optimalizujte nastavení poměru doby inspiria a exspiria tak, aby nedocházelo k dynamické hyperinflaci následkem $autoPEEP$ (hodnotu $autoPEEP$ vypočtěte/odhadněte z průtoku na konci expiria a R dýchacích cest) nebo ke snížení dechového objemu předčasným ukončením inspiria.

4. V režimu objemové ventilace provedte měření odporu dýchacích cest a poddanosti modelu plic

- (a) Na ventilátoru nastavte režim objemově řízené ventilace, režim VCV (volume controlled ventilation) resp. Volume SIMV (synchronized intermittent mandatory ventilation). V Advanced settings parametru Peak Flow (tlačítko se symbolem nastavovacího kolečka s dvěma + při nastavování Peak Flow) nastavte pro Peak Flow obdélníkový průběh signálu, tedy nikoli defaultně nastavený decelerační průběh. Nastavte hodnoty $f = 18$ bpm, $V_T = 420$ mL, inspirační pauzu 1 s a špičkový průtok Peak Flow zhruba 35–50 L/min. Hodnotu pozitivního přetlaku PEEP nastavte na v prvním bodě měření nalezené optimum, případně pro jednoduchost na hodnotu $PEEP = 0$ cmH₂O, což doporučujeme.



Obrázek 3: Časové průběhy průtoku q a tlaku p a jejich vztah k R a C

V tomto případě není cílem optimálně ventilovat pacienta, ale naměřit technické parametry umělé plíce.

- (b) Z časových průběhů průtoku q a tlaku p odečtěte změnu tlaku odpovídající odporu dýchacích cest a poddajnosti umělé plíce a z odečtených hodnot parametry R a C vypočtěte, viz obrázek 3. Uvědomte si, že v elektrické analogii odpovídá model umělé plíce sériové kombinaci rezistoru a kapacitoru. V příslušné analogii přitom průtok q odpovídá elektrickému proudu i a rozdíl tlaků Δp napětí u .

Velikost R pak můžete vypočítst dle Ohmova zákona ze znalosti q a Δp_R jako

$$R = \frac{\Delta p_R}{q} \quad (2)$$

a velikost C jako nabíjení kapacitoru z hodnot ΔV_T a Δp_C

$$C = \frac{q \Delta t}{\Delta p_C} = \frac{\Delta V_T}{\Delta p_C}, \quad (3)$$

neboť změna objemu ΔV_T je analogií změny náboje ΔC .

Vypočtené hodnoty R a C srovnajte s hodnotami nastavenými na umělé plíci. Uvědomte si, že v reálné realizaci R a C jsou oba parametry, ale zvláště pak odpor R , závislé na průtoku q (odpor R je realizován štěrbinou a projevuje se tedy jako parabolický odpor). V manuálu umělé plíce (viz příloha) se na tuto závislost podívejte a zhodnoťte její vliv na naměřené hodnoty.

4 Diskuse

Diskutujte vliv nastavených parametrů ventilace na okysličení a eliminaci CO₂. Diskutujte naměřené parametry umělé plíce.

A Vybrané části manuálu umělé plíce

Resistance curves

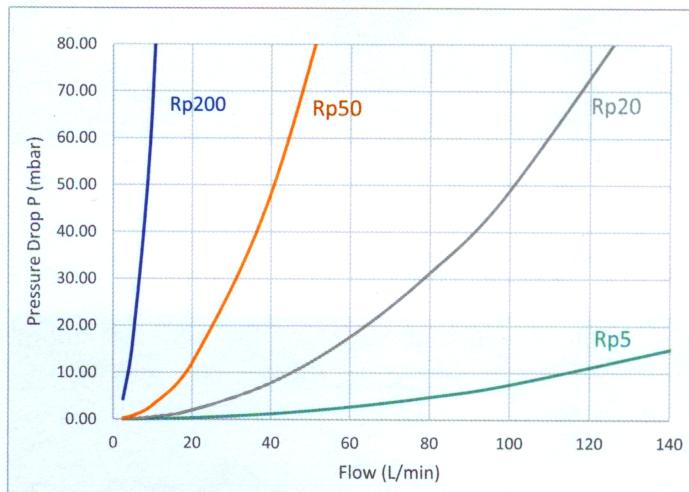
Due to the non-laminar flow, the resistance R_p (flow resistance, parabolic resistance) depends on the flow. As the flow rate increases, the resistance increases linearly and the pressure increases as the square of the flow rate. It therefore behaves similarly to the resistance of an endotracheal tube.

$$\text{Pressure drop } P = K \times \text{flow}^2$$

$$\text{Resistance } R = K \times \text{flow}$$

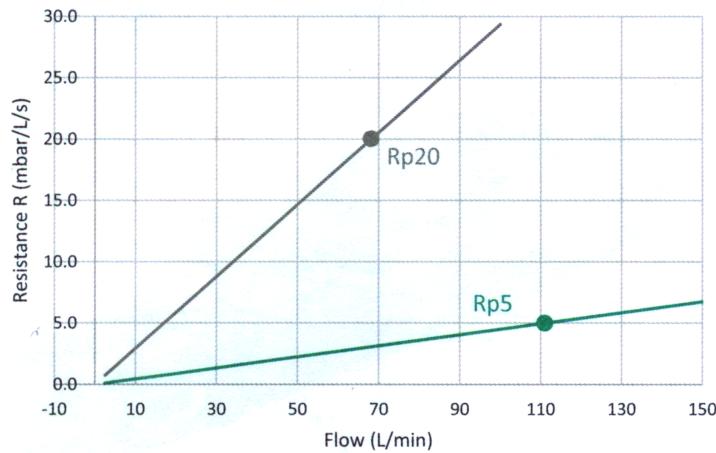
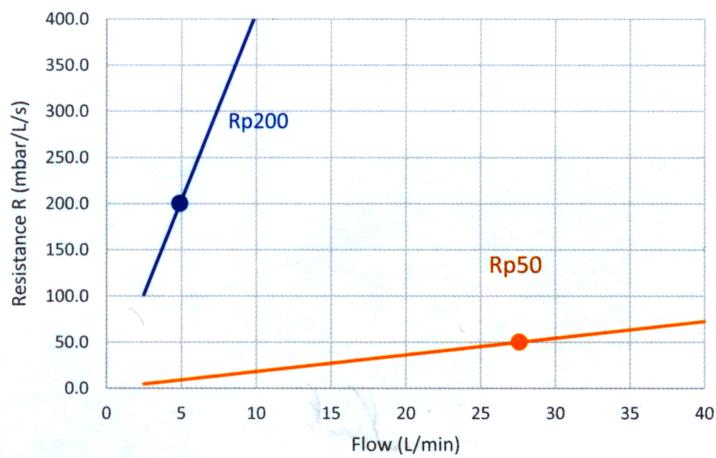
With K defined for each R_p :

	R_p5	R_p20	R_p50	R_p200
K	2.7	17.61	108.7	2440



The pressure drop P for various R_p values at different flow rates
(parabolic curve)

Obrázek 4: Závislost velikosti tlakového rozdílu Δp na průtoku q

Obrázek 5: Závislost odporu dýchacích cest R na průtoku q Obrázek 6: Závislost odporu dýchacích cest R na průtoku q