Senzory a Měření - protokol 2 - měření střídavého napětí

Vypracoval Vojtěch Michal 24. března 2021, "měření" provedeno dle videa ze dne 18. 3. 2020.

Záznam z měření na Youtube:

https://www.youtube.com/watch?v=Ux4ak3cuHRI, https://www.youtube.com/watch?v=yL22yHrP8k, https://www.youtube.com/watch?v=yL22yHrP8kw

Úkoly měření

Pozor na polaritu termočlánku, někdy jsou protikusy konektorů asymetrické. Obecně ale - v ideálním případě - na polaritě nezávisí, absolutní hodnota napětí je stále stejná. Otočení polarity však může pomoci potlačit napěťové offsety systémů dále (třeba zesilovače). Pro meření byl použit termočlánek typu K (konstantan +alumel) s konstantou citlivosti $\alpha_{12} = 40.8~\mu \text{V} \cdot \text{K}^{-1}$.

1) Změřte teplotu v kalibrační pícce termočlánkem.

Multimetr je v režimu měření stejnosměrného napětí. Srovnávací spoj je v pokojové teplotě 24.7°C, nachází se kdesi v konektoru, kde termočlánkový materiál přechází na měděné vodiče jdoucí do multimetru.

a) Bez kompenzace: ruční multimetr MY64 má rozsah 200 mV, měří 3mV. Stolní multimetr U3401A měří 2.97mV na rozsahu xxxx. (kouknout do datasheetu). Vztah pro napětí na srovnávacím konci je

$$U_{BC} = \alpha_{12}(\vartheta_M - \vartheta_S) \text{, odtud } \\ \text{určíme} \\ \text{teplotu} \\ \text{měřicího} \\ \text{konce jako } \vartheta_M = \frac{U_{BC}}{\alpha_{12}} + \vartheta_S \text{, po } \\ \text{číselném} \\ \text{dosazení vychází} \\ \text{vychází} \\$$

teplota pícky $\vartheta_M = 97.5$ °C (za předpokladu, že byla v termodynamické rovnováze s měřicím koncem termočlánku).

b) S použitím kompenzačního obvodu AD8495 (kompenzuje teplotu srovnávacího konce, užitečný signál rovněž zesiluje, výstup má citlivost $5 \text{mV} \cdot {}^{\circ}\text{C}^{-1}$). Ruční multimetr měří 496 mV na rozsahu 2V, stolní multimetr měří 492.75mV. Protože výstup kompenzačního obvodu již není závislý na teplotě srovnávacího konce, lze rovnou stanovit, že teplota pícky je $\vartheta_{M} = \frac{492.75 \cdot 10^{-3}}{5 \cdot 10^{-3}} = 98.5 \, {}^{\circ}\text{C}$.

2) Určete rozšířenou nejistotu měření napětí termočlánku (kr=2) použitými číslicovými voltmetry.

Určete rozšířenou nejistotu měření napětí termočlánku $(k_r = 2)$ použitými číslicovými voltmetry.

Napětí měříme přímo, zatím bez dalších součástek v cestě. Výrobce garantuje u multimetrů následující přenosti: ±0.5% rozsahu ± 1 digit pro ruční Master MY64 na rozsahu 200mV, multimetr má 2000 countů (1 digit odpovídá 0.1mV). Pro stolní U3201A je na rozsahu 500mV přenost ±0.02% ± 4 digity; digit odpovídá 10 μV.

Použijme vztah, že nejistota typu B digitálního je
$$u_B = \frac{0}{100}$$

je $u_B = \frac{\frac{\delta}{100}X + NR}{\sqrt{3}}$, kde N je chybových

měřicího přístroje počet digitů, R je fyzikální rozměr odpovídající jednomu digitu, X je měřená hodnota a δ je relativní chyba měření v procentech.

Dosazením do tohoto vztahu vyjde pro multimetr Mastech MY64
$$u_{B1} = \frac{0.5}{100} \cdot 3 + 1 \cdot 0.1 = 0.066$$
 mV a

pro stolní U3201A $u_{B2} = \frac{0.02 \cdot 2.97 + 4 \cdot 0.01}{\sqrt{2}} = 0.023$ mV. Protože

není zatíženo

předpkládáme, měření náhodnými chybami, je kombinovaná standardní nejistota rovna nejistotě typu B. Po rozšíření koeficientem $k_r = 2$ vychází rozšířené nejistoty $U_1 = 0.132$ mV pro ruční multimetr a $U_2 = 0.046$ mV pro stolní multimetr.

3) Navrhněte zapojení s OZ, pomocí kterého zesílíte napětí termočlánku

Navrhněte zapojení s OZ, pomocí kterého zesílíte napětí termočlánku (bez kompenzačního obvodu). Požadované zesílení je 101. Zvolte takové zapojení, aby chyba metody způsobená vstupním odporem zesilovače byla zanedbatelná. S tímto obvodem opakujeme měření 1a) s tím, že napětí termočlánku je nyní zesíleno navrženým zesilovačem.

Zapojení zesilovače musí být neinvertující, které se vyznačuje vysokým vstupním odporem. Pakliže bude mezi výstupem a invertující svorkou rezistor R_2 a mezi invertující svorkou a zemí R_1 , poté zesílení zapojení je

 $A=1+\frac{R_2}{R_1}$. Požadavek na zesílení A=101 splňují standardní hodnoty $R_1=1\mathrm{k}\Omega$ a $R_2=100\mathrm{k}\Omega$. Není rozumné

použít výrazně vyšší hodnoty, protože napěťový úbytek na větším odporu bude citlivější na šumy a bias current vstupů operačního zesilovače.

Při skutečném měření byl použit nastavitelný odpor pro získání $R_2 = 99 \mathrm{k}\Omega$, signál je proto zesílen s koeficientem A = 100. Stolní multimetr měřil 302.2 mV, ruční multimetr měří 304mV na rozsahu 2V.

4) Nakreslete zapojení pro určení napěťové nesymetrie OZ

Nakreslete zapojení pro určení napěťové nesymetrie OZ – a) přímo b) pomocí komutace (prohození) svorek. Uveďte rovnice pro výpočet, a napěťovou nesymetrii vypočtěte: použijte hodnoty z videa. Jaké jsou typické hodnoty Uo? (pro OZ OP07 najděte a srovnejte s naměřenou/vypočtenou hodnotou).

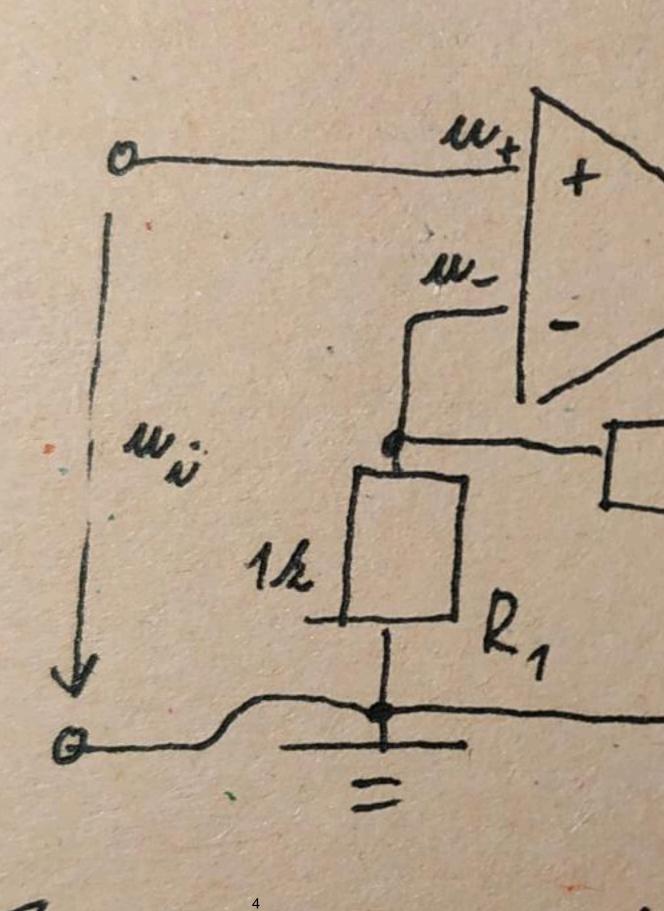
Podle datasheetu by měl být input offset voltage (vstupní napěťová nesymetrie) typicky 30 μ V, maximálně 70 μV.

- a) Zkratováním vstupů zesilovače získáme na výstupu 8mV. S ohledem na zesílení A = 100 to odpovídá offsetu 80 µV. Zkratovat se musí vstupy celého neinvertujícího zapojení, nikoli jenom uvnitř použitého OZ. Pakliže bychom zkratovali invertující a neinvertujícíc svorku OZ, bude nějaká ta exsitující nesymetrie zesilována jeho obrovským zesílením (120 dB i víc). To samozřejmě narazí na hranici napájení a výstup je saturován. Měřená hodnota je v takovém případě k ničemu, ukazuje nám nanejvýš, že OP07 není rail2rail. Pro validní měření je potřeba zachovat zápornou zpětnou vazbu (viz zapojení na obrázku).
- b) Měřená napětí: 305 mV, po komutaci -288mV.

Zapojení zesilovače s napěťovým offsetem provádí operaci $u_o = A(U_{offset} + u_i)$. V naší moci je otočit znaménko u_i . Proto výstupní napětí před komutací je $u_{o1} = A \cdot U_{offset} + A \cdot u_i$, po komutaci $u_{o2} = A \cdot U_{offset} - A \cdot u_i$. Prostým

obou výstupních hodnot vyjde $u_{o1}+u_{o2}=2A\cdot U_{offset}\Rightarrow U_{offset}=\frac{u_{o1}+u_{o2}}{2A}=\frac{305-288}{2\cdot 100}=0.085\,\mathrm{mV}.$

Napěťový offset je tedy 85 mikrovoltů.



5) Změřte teplotu v kalibrační pícce pomocí USB modulu s izotermální svorkovnicí.

Změřte teplotu v kalibrační pícce pomocí USB modulu s izotermální svorkovnicí. Pokud je indikovaná hodnota jiná, než teplota na kalibrační pícce, pokuste se nalézt možné zdroje odchylek.

Pro zajištění definované úrovně v případě poškození senzoru (zde například přetržení drátů v termočlánku, obecně otevření obvodu - stav vysoké impedance na vstupu) je rozumné vstup tahat pullup/pulldown rezistorem na nějakou definovanou úroveň. V případě odpadnutí termočlánku stáhne pulldown výstpní napětí hluboko do záporu, což může řídicí logika spolehlivě vyhodnotit jako poškozený senzor. V opačném případě by vsutpní vodič plaval a šuměl, zesilovač by divoce osciloval a zdánlivě měřená teplota by prudce oscilovala.

Izotermální svorkovnice sama obsahuje přesné čidlo teploty, díky kterému je možné digitálně kompenzovat teplotu srovnávacího konce. Měření ukazuje 104°C, což odpovídá teplotě 103.5°C měřené ve stejný okamžik stolním multimetrem.

6) Srovnejte nejistotu měření

Srovnejte nejistotu měření teploty přímým měřením (1a+2) a měřením se zesilovačem s OZ (3) pro oba multimetry, při ideální znalosti teploty okolí. Jak se výsledek změní a jaká nejistota dominuje, pokud uvažujeme nejistotu měření teploty místnosti 0.5°C (kr =2)?

Teplotu měříme nepřímo, přepočítáváme ji z měřeného napětí pomocí vztahu $\vartheta_M = \frac{U_{BC}}{\alpha_{12}} + \vartheta_S$. Nepřímou teploty jako $u_{\vartheta_M} = \sqrt{\sum_i \left(\frac{\partial f}{\partial x_i} \Delta x_i\right)^2}$, kde fje závislosti ϑ_M na ostatních vyjádříme nejistotu měření

veličinách a x_i je i-tá veličina.

a) Pro přímé měření máme zjištěné standardní nejistoty typu B (viz úloha 2). Od koeficientu citlivosti nepřichází žádná nejistota, ten předpokládáme přesný. Pakliže je měření teploty srovnávacího konce ideálně přesné, poté

nejistot platí $u_{\theta_M} = \sqrt{\left(\frac{1}{\alpha_{12}}\Delta U_{BC}\right)^2}$, což se rovná 1.62°C pro multimetr a 0.56°C pro ruční podle zákona šíření stolní multimetr.

b) Pakliže je i teplota místnosti měřena s nejistotou $\Delta \theta_s = 0.5$ °C, poté pro nepřímou nejistotu měření teploty

platí $u_{\theta_M} = \sqrt{\left(\frac{1}{\alpha_{12}}\Delta U_{BC}\right)^2 + (1\cdot\Delta\theta_S)^2}$, což se po rovná 1.69 °C pro multimetr a 0.75 °C pro vyčíslení ruční ruční ruční rovná 1.69 °C pro rovná 1.69 °C

stolní multimetr. Protože ruční multimetr nebyl schopen přesného měření ani s předpokladem ideální znalosti teploty místnosti, nezměnila relaxace předpokladů výrazně výsledek. Pozorovatelnější (alespoň relativně citelnější) změna je patrná na nejistotě u stolního multimetru, který byl dříve velmi dobrý, pročež mu každá další nejistota velmi ubližuje.

c) Měření s operačním zesilovačem: neměříme přesně U_{BC} , nýbrž

$$U_{\textit{multimetr}} = (1 + \frac{R_2}{R_1})(U_{\textit{BC}} + U_{\textit{offset}}) \Rightarrow \frac{U_{\textit{multimetr}}}{(1 + \frac{R_2}{R_1})} - U_{\textit{offset}} = U_{\textit{BC}}. \text{ Odtud pro teplotu měřicího konce platí měřicího}$$

$$\vartheta_{M} = \frac{U_{multimetr} - U_{offset}}{(1 + \frac{R_{2}}{R_{1}}) \cdot \alpha_{12}} + \vartheta_{S} = \frac{U_{multimetr} - U_{offset}}{\alpha_{12}} \frac{R_{1}}{R_{1} + R_{2}} + \vartheta_{S}.$$

Tento vzath derivujeme pro získání jednotlivých parciálních derivací:

$$\frac{\partial \theta_M}{\partial \theta_S} = 1,$$

$$\frac{\partial \vartheta_{\mathit{M}}}{\partial R1} = \frac{U_{\mathit{multimetr}} - U_{\mathit{offset}}}{\alpha_{12}} \frac{R_2}{(R_1 + R_2)^2}, \text{ Tolerance obou } \underset{\text{rezistor}\mathring{\mathbf{u}}}{\text{ is } 0.1\%, \text{ tedy }} \Delta R_1 = 1\Omega, \ \Delta R_2 = 100\Omega.$$

$$\frac{\partial \theta_M}{\partial R^2} = \frac{U_{multimetr} - U_{offset}}{\alpha_{12}} \frac{-R_1}{(R_1 + R_2)^2},$$

$$\frac{\partial \vartheta_{\mathit{M}}}{\partial U_{\mathit{multimetr}}} = \frac{1}{\alpha_{12}} \frac{R_{1}}{R_{1} + R_{2}} \, \cdots \, \text{vyšetřeno} \, \text{v úloze 2}$$

Poté pakliže měřená hodnota $U_{multimetr} = 2.97\,\text{mV},\ U_{offset} = 0.085\,\text{mV}$ a $\alpha_{12} = 40.8\cdot 10^{-6}\text{V.K}^{-1}$, platí:

$$u_{\vartheta_{M}} = \sqrt{\left(\frac{1}{\alpha_{12}}\frac{R_{1}}{R_{1} + R_{2}}\Delta U_{multimetr}\right)^{2} + \left(\frac{U_{multimetr} - U_{offset}}{\alpha_{12}}\frac{-R_{1}}{(R_{1} + R_{2})^{2}}\Delta R_{2}\right)^{2} + \left(\frac{U_{multimetr} - U_{offset}}{\alpha_{12}}\frac{R_{2}}{(R_{1} + R_{2})^{2}}\Delta R_{1}\right)^{2} + (\Delta\vartheta_{S})^{2}} = \sqrt{\frac{1}{\alpha_{12}}\frac{R_{1}}{R_{1} + R_{2}}\Delta U_{multimetr}}{R_{1} + R_{2}}\Delta U_{multimetr}}$$

Pro stolní multimetr po dosazení vyjde $u_{\theta_M} = \sqrt{3.178 \cdot 10^{-5} + 0.5 + 0.7 + 0.25} = \sqrt{1.45} = 1.20\,^{\circ}\text{C}$. Pro ruční multimetr $u_{\theta_M} = \sqrt{2.612 \cdot 10^{-4} + 0.5 + 0.7 + 0.25} = \sqrt{1.45} = 1.2\,^{\circ}\text{C}$.

Zavedením zesilovače se stala chyba v důsledku nepřenosti multimetru o několik řádů nižší než chyba zavedená nepřesností rezistorů kolem OZ a nebo měřením pokojové teploty. Rozdíly v přenosti multimetrů se tak staly prakticky zanedbatelné ve srování s dominující chybou rezistorů R_1 , R_2 .