

ИЗСЛЕДВАНЕ НА МОДУЛАЦИОНЕН ПОДХОД ЗА КОМПЕНСИРАНЕ  
НА ГРЕШКИ В ИЗМЕРВАТЕЛНАТА ВЕРИГА НА СЕНЗОРИ

к.тн.инж. Антонио Андонов - ВВТУ "Т.Каблешков"

доц.к.тн. Емил Иванов - ВВТУ "Т.Каблешков"

к.тн.инж. Анна Андонова - ТУ - София

Преизложен и изследван е подход за компенсиране влиянието на външни  
смущения в електронната част на измервателната верига на сензори. В  
случай, при който полезния сигнал и въздействието от смущение се  
покриват в честотната област и тяхното разделяне чрез използване на  
зетоца за честотна филтрация не е възможно.

В системата на ж.п. транспорт широко се използва  
телеметрична система за контрол степента на прегръстост на вагонните  
букси. Като топлинен приемник на лъчиста енергия се използват  
болометри, чийто принцип на действие се основава на изменението на  
електрическото им съпротивление в резултат от нагряването им от  
потока лъчиста енергия. В резултат на това, измерваната физическа  
величина в чувствителната област на сензора се трансформира в  
изменение на импеданс. Променливата стойност на импеданса се оценява  
посредством уравновесен мост /фиг.1/. Променливото захранващо  
напрежение на моста може да се разглежда като носещ сигнал, а  
напрежението в диагонала като амплитудно модулиран сигнал с  
подтичната носеща. Тъй като системата работи в изключително тежка  
шумова обстановка /нощи електромагнитни импулси/, сушаващите  
въздействия встъпват в електронната част на измервателната верига на  
сензора /напр. в усилвателя/, при което спектъра на измервания  
сигнал се покрива от спектъра на смущенията. За тяхното разделяне  
може да се използва модулационен подход, обосноваването на който

определя целта на предложената работа. Ако към хармоничния носещ сигнал  $X_N(t) = A \cos \Omega t$  се приложи преобразуването на Фурне, може да се запише:

$$F\{x(t)e^{j\Omega t}\} = X[j(\omega - \Omega)]$$

или:

$$X_M(j\omega) = F\{x(t)A \cos \Omega t + z(t)\} = F\left\{\frac{A}{2}[x(t)e^{j\Omega t} + x(t)e^{-j\Omega t}] + z(t)\right\} = \frac{A}{2}\{X[j(\omega - \Omega)] + X[j(\omega + \Omega)]\} + Z(j\omega)$$

където  $X_M(j\omega)$  е модулирания сигнал,  $Z(j\omega)$  е смущаващия сигнал.

Следователно, посредством амплитудната модулация измервания сигнал се оказва честотно изместен спрямо смущаващия /фиг.2/. Посредством низкочестотен филтър /НЧФ/  $F_1$  с АЧХ  $K_{F1}(j\omega)$ , /фиг.3/ се отделя смущаващия сигнал. Първоначалния сигнал се получава чрез низкочестотна филтрация / филтър  $F_2$  с АЧХ  $K_{F2}$ . С оглед да е възможно разпознаването на поляритета на измервания сигнал е необходимо използването на синхронен демодулатор, управляем с напрежение съвпадащо по честота и фаза с носещото напрежение. Синхронният детектор освен филтриране на смущенията дава възможност да се различи поляритета на измервания, т.е. модулиращия сигнал и ефективно да се подтисне белия шум, който се наслагва върху модулиращия сигнал.

Основната функция на синхронния демодулатор е умножение съгласно фиг.4. Съставна част на демодулатора е НЧФ, която отделя нежеланите компоненти на спектъра  $U_B(j\omega)$ .

Ако управляващото напрежение е хармоничен сигнал с единична амплитуда, т.е.  $U_R = \cos \Omega t$ , където  $\Omega$  е същевременно честотата на носещия сигнал, за изхода на модулатора е изпълнено:

$$\begin{aligned} U_B(t) &= [U_M(t) + z(t)] U_R(t) = [x(t) A \cos \Omega t + z(t)] \cos \Omega t = \\ &= A x(t) \cos^2 \Omega t + z(t) \cos \Omega t = \\ &= \frac{A}{2} x(t) [1 + \cos 2\Omega t] + z(t) \cos \Omega t. \end{aligned}$$

За спектъра на сигнала на входа на модулатора, въз основа преобразуването на Фурье може да се запише:

$$U_D(j\omega) = \frac{1}{2} X(j\omega) + \frac{1}{4} \left\{ X(j(\omega - 2\Omega)) + \right. \\ \left. + \frac{1}{2} \left\{ Z[j(\omega - \Omega)] + Z[j(\omega + \Omega)] \right\} \right\}$$

На фиг.5 са показани отделните компоненти на спектъра. От фигурата пряко следва, че АЧХ на НЧФ  $K(j\omega)$  за отделяне на първоначалния сигнал е

$$X(j\omega) = U_D(j\omega) \cdot K(j\omega)$$

За ъгловата честота  $\omega_0$  е изпълнено:  $\omega_0 \leq \Omega/2$

Ако управляващото напрежение е периодично във формата на правоъгълни импулси, мултипликативната функция на демодулатора се изпълнява от електронен комутатор. За изхода на демодулатора е изпълнено:

$$u_d(t) = u_m(t) \cdot s(t)$$

където  $s(t)$  е определена съгласно фиг.6. За нейния комплексен ред на Фурье и съответно за спектъра й /фиг.7/ може да се запише:

$$s(t) = \sum_{n=-\infty}^{\infty} \frac{2}{j\pi} \cdot \frac{1}{n} e^{jn\Omega t} = 2\pi \sum_{n=1,3,5,\dots}^{\infty} \hat{c}_n \cdot \delta(\omega - n\Omega)$$

Тъй като модулирания сигнал съдържа само нечетни хармоники на носещата

$$u_m(j\omega) = \sum_{n=-\infty}^{\infty} \{ X_n[j(\omega - n\Omega)] + X_n[j(\omega + n\Omega)] \}, \quad n = 1, 3, 5, \dots$$

за изхода на демодулатора е изпълнено:

$$U_D(j\omega) = \sum_{n=-\infty}^{\infty} \hat{c}_n \{ X_n[j(\omega - n\Omega - n\Omega)] + [j(\omega + n\Omega - n\Omega)] \}$$

Съответно за изхода на филтъра може да се запише:

$$U_D(j\omega) \cdot K(j\omega) = \sum_{n=-\infty}^{\infty} \hat{c}_n X_n(j\omega)$$

Следователно, може да се направи извода, че синхронният модулатор с превключваща функция  $s(t)$  изпълнява ролята на филтър / фиг.8./





