

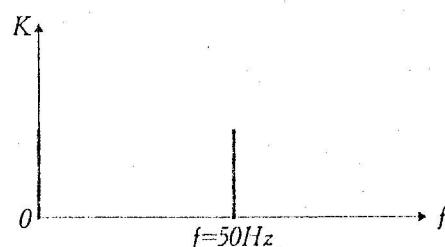
ЕЛИМИНИРАНЕ НА НЕСИНХРОНИЗИРАНИ СМУЩЕНИЯ С МРЕЖОВА ЧЕСТОТА ОТ ЕКГ СИГНАЛ

доц. к.т.н. Георги Славчев Михов — ТУ - София

Въведение

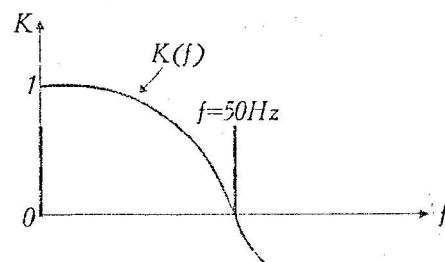
В края на 1980 г. е създаден един метод за цифрово компенсационно отстраняване на смущения с мрежова честота от електрокардиографски (ЕКГ) сигнали. Първата публикация върху него е през м. май 1981 [1]. Методът беше разработен и приложен за честота на дискретизация кратна на смущаващата мрежова честота и синхронизирана с нея. Същността му се състои в следното:

1. За всяка точка от електрокардиограмата се проверява принадлежността ѝ към средата на линеен участък, с насложено смущение, имащ продължителност два периода на мрежовата честота. Честотният спектър на такъв участък има показания на фиг. 1 вид.



Фиг. 1

моментната стойност на смущението във вски дискрет и се запомня във временен буфер.



Фиг. 2

уствършенстване за разширяване на възможностите му за случаи на мал-

3. Когато обработваният дискрет не принадлежи към средата на линеен участък, отговарящ на честотния спектър от фиг. 1, тогава смущението се компенсира (изважда от сигнала) като се използва неговата стойност от временния буфер, съвпадаща по фаза с текущата.

Методът показва много високи качества, които провокираха неговото дитетно анализиране и

ки промени в честотата на мрежката при несинхронизираност между честотата на дискретизация и мрежовото смущение и при промяна в амплитудата му [2,3]. Въпреки това обаче остава отворен въпросът за използването му при липса на кратност и синхронност между честотата на дискретизация и мрежовото смущение.

Настоящето изследване си поставя за задача да създаде теоритична обосновка за приложението на метода в общия случай, когато не е налице зависимост между честотата на дискретизация и честотата на мрежовото смущение.

За целта е необходимо да се развиет в общия случай трите основни момента от приложението на метода, а именно:

1. Синтез на цифров филтър, отделящ мрежовото смущение от идентифицираните линейни участъци на ЕКГ сигнала.

2. Синтез на критерий, идентифициращ линейни участъци от ЕКГ сигнала с насложено смущение.

3. Синтез на процедура за компенсиране на смущението, в нелинейните участъци на ЕКГ сигнала, от запомнените му стойности във временния буфер.

Синтез на цифров филтър, отделящ мрежовото смущение от идентифицираните линейни участъци на ЕКГ сигнала.

Методът може да работи с произволен нискочестотен или режекточен филтър, като двете единствени изисквания към коефициента му на предаване $K(f)$ са:

$$K(f)=1, \text{ за } f=0,$$

$$K(f)=0, \text{ за } f=F, \text{ където } F \text{ е честота на брума.}$$

Методът използва нискочестотни нерекурсивни цифрови филтри с линейна фазова характеристика от типа $Y_i = \sum_{j=-L}^L a_j X_{i+j}$. Конкретните разликови уравнение по което се реализират някои от филтрите имат вида:

$$Y_i = \frac{1}{2n+1} \sum_{j=-n}^n X_{i+j}, \text{ при нечетен брой дискрети } L=2n+1 \text{ за периода на}$$

мрежовата честота и

$$Y_i = \frac{1}{2n} \left(\sum_{j=-n+1}^{n-1} X_{i+j} + \frac{X_{i-n} + X_{i+n}}{2} \right), \text{ при четен брой дискрети } L=2n \text{ за пе-}$$

риода на мрежовата честота и компенсиране на фазовото изместване в Y_i , където:

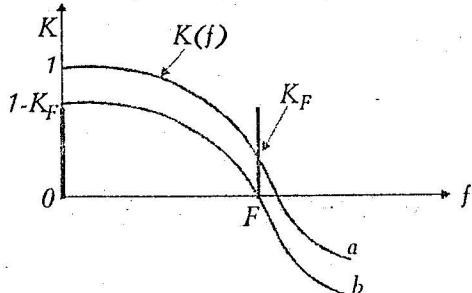
n - цяло число;

L - брой дискрети за периода на брума;

X_i - стойности на нефилтрирания сигнал;

Y_i - стойности на филтрирания сигнал.

Когато честотата на дискретизация не е кратна на мрежовото смущение, предлаганите филтри няма да имат коефициент на предаване равен на 0 за смущението, а никаква стойност, която може да се означи с K_F , както е показано на фиг. 3 (крива a). За да се модифицира използвания филтър и да се пригоди за целите на метода, съгласно изискванията от него условия, се извършват следните процедури:



Фиг. 3

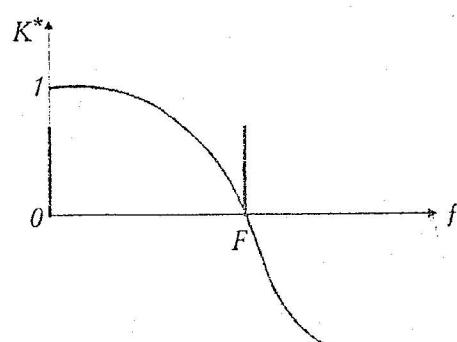
1. Транслира се характеристиката на филтъра, като се изважда от нея константа K_F , като по този начин тя добива стойност 0 за $f=F$. В разликовото уравнение това е еквивалентно на изваждане на текущата стойност X_i , умножена по K_F , т. е. $Y_i - K_F \cdot X_i$. Новата характеристика е показана на фиг. 3 (крива b).

2. Умножава се характеристиката на така получения филтър с множител $\frac{1}{1-K_F}$ за да придобие стойност 1 при $f=0$.

Окончателно новият филтър, означен с $K^*(f)$, придобива разликовото уравнение $Y_i^* = (Y_i - K_F \cdot X_i) \frac{1}{1-K_F}$, или

$$Y_i^* = X_i - (X_i - Y_i) \frac{1}{1-K_F} \quad (1)$$

Неговата представителна характеристика е показана на фиг. 4.



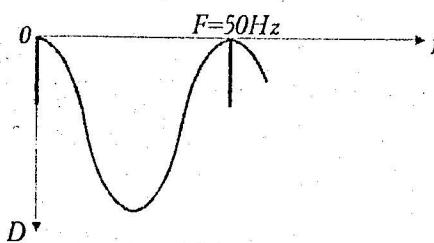
Фиг. 4

Полученото разликовото уравнение на филтър $K^*(f)$ има коефициент на предаване $K^* = 1$ при $f=0$ и $K^* = 0$ при $f=F$ и отговаря на условията за използване в метода.

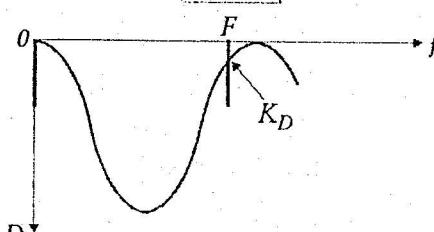
Синтез на критерий, идентифициращ линейни участъци от ЕКГ сигнала с насложено смущение.

Критерият за линеен участък от ЕКГ сигнала третира вторите разлики между дискрети от ЕКГ сигнала, отстоящи на раз-

стойните равни на периода на мрежовата честота. На тях се налага условието по абсолютна стойност да бъдат по-малки от експериментално определена константа M . Една от използванието разлики е $D_i = (X_{i+L} - X_i) - (X_i - X_{i-L})$. По същество това е също филтър, имащ предавателна характеристика $K(j\omega) = e^{j\omega L\tau} + e^{-j\omega L\tau} - 2 = -4 \sin^2 \frac{\omega L}{2} \tau$, показана на фиг. 5. Прилагайки го, от оценката на сигналите се изключват компонентите $f=0$ и $f=F$ и когато останалите компоненти имат филтрирана стойност по-малка от M се приема че участъкът е линеен с възможното наличие на мрежово смущение.



Фиг. 5



Фиг. 6

Когато обаче честотата на дискретизация не е синхронизирана и кратна на мрежовата честота, тогава смущаващата компонента няма да може да бъде напълно изключена от оценката на сигнала, като ще присъства в тази оценка с коефициент на предаване K_D , както това е показано на фиг. 6.

Предавателната характеристика на филтъра D_i трябва да се промени така, че тя да придобие коефициент на предаване θ за смущението. За целта:

1. Синтезира се лентов филтър, имащ коефициент на предаване θ за $f=0$ и K_D за $f=F$. За отправна точка се използва филтъра Y_i^* от 1. Първо се преобразува

$$\text{във високочестотен с разликовото уравнение } X_i - Y_i^* = (X_i - Y_i) \frac{1}{1 - K_F},$$

получавайки предавателна характеристика, показана на фиг. 7 (крива a), с коефициент на предаване θ за $f=0$ и 1 за $f=F$. След това се мащабира характеристиката с коефициент K_D , т. е. $(X_i - Y_i) \frac{K_D}{1 - K_F}$. Получава се характеристика, отговаряща на поставените първоначално условия в точката (крива b).

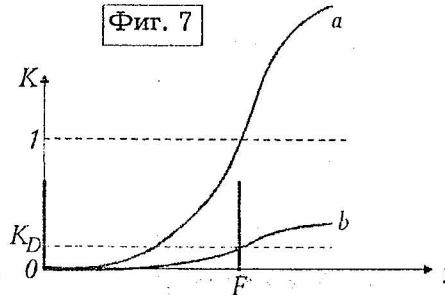
2. Прибавя се така получената характеристика към тази на D_i , и окончателно се получава новият критерий за линейност по уравнението:

$$D_i^* = D_i + (X_i - Y_i) \frac{K_D}{1 - K_F}, \quad (2)$$

Неговата филтърна предавателна характеристика с показана на фиг. 8.

Условието $|D^*| \leq M$ придобива вида $|D_i + (X_i - Y_i) \frac{K_D}{1 - K_F}| \leq M$.

Фиг. 7



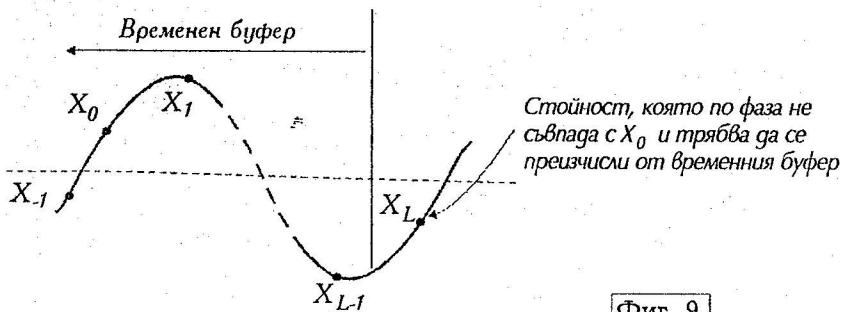
Фиг. 8

Синтез на процедура за компенсиране на мрежовото смущение, в нелинейните участъци на ЕКГ сигнала.

Методът компенсира мрежовото смущение, в дискрет от нелинейен участък на електрокардиограмата, като от времения буфер се вземе стойността на смущението, съвпадаща по фаза с текущия дискрет, и се извади от него. Това може да се извърши само когато честотата на дискретизация е синхронно кратна на честотата на мрежовата честота, което осигурява условието за съвпадение по фаза между обработваните дискрети от сигнала и запомнените стойности на смущението във времения буфер.

Когато обаче не налице зависимост между честотата на дискретизация и на захранващата мрежа, изтегляната от времения буфер стойност не съвпада по фаза с компенсируемата и трябва да се коригира. Стойностите във времения буфер представляват дискретизирано мрежово смущение - фиг. 9. Както се вижда, компенсируемият дискрет X_L не съвпада по фаза, следователно няма да съвпада и по стойност с дискрета X_0 . Ако се приложи симетричен нерекурсивен филтър от типа $Y = \sum_{j=-L}^L a_j X_j$ върху дискретите от времения буфер ще се получи стойността \hat{X}_0 , умножена по коефициента на предаване на използванния филтър за честотата на смущението F , който може да се означи с K_B . Тогава може да се запише $K_B X_0 = Y = \sum_{j=-L}^L a_j X_j = \sum_{j=-L}^{L-1} a_j X_j + a_L X_L$, откъдсто може да се изчисли стойността на компенсируемия дискрет:

$$X_L = \frac{K_B X_0 - \sum_{j=-L}^{L-1} a_j X_j}{a_L} \quad (3)$$



За да се съхрани единаквостта на процедурата по изчисляване на стойностите на смущението по 3 е необходимо при всяка процедура новоизчислената стойност да се запомня като най-нова във времения буфер, а най-старата да се заличава. Заедно с това всички индекси на дискрети в буфера трябва да се намалят с единица.

Заключение

Предложеното теоретично обобщение на известния метод позволява той да бъде приложен за произволна честота на дискретизация, некратна на мрежовото смущение. За всеки конкретен случай е необходимо да се изчислят коефициентите K_F , K_D и K_B и те ще бъдат константи за непроменясма мрежова честота. При избрани филтри, тези коефициенти са свързани помежду си. Ако честотата на мрежовото смущение се промени, тази промяна трябва да се отрази и в указаните коефициенти. В хода на изчислителната процедура за отстраняване на смущението е възможно от 3 да се извърши обратно изчисление на коефициента K_B (при достатъчно набрани последователни стойности на мрежовото смущение), което е всъщност определяне на мрежовата честота. От сравнение с текущия K_B , може да се направи заключение за големина и посока на промяна на мрежовата честота, което да се отрази в текущите коефициенти K_F , K_D и K_B . Това отваря възможност, процедурата по филтрирането на мрежовото смущение да се адаптира към неговата честотна промяна.

Литература:

1. Даскалов И., Р. Иванов, Ч. Левков, Г. Михов. Елиминиране на смущения с мрежова честота от ЕКГ сигнал с микропроцесор. Сб. докл., стр. 97-100, XVI научна сесия по случаи деня на радиото, София, май 1981 г.
2. Yan, X.G. Dynamic Levkov-Christov subtraction of mains interference. *Med. & Biol. Eng. & Comput.*, 1993, 31, 635-638.
3. Доценски И., И. Даскалов. Влияние на мрежовата честота при отстраняване на мрежово смущение от електрокардиограмата. Спец. научен сборник на Трета Научна конференция "Електронна техника '94". т. I, стр. 5-10, 1994.

REJECTION OF NON-SYNCHRONOUS MAINS INTERFERENCE FROM ECG SIGNALS

Abstract

Mihov G. S. assoc.prof, Ph.D. - Technical University, Sofia

A digital method for rejection of mains interference (50 Hz) from ECG signals has been synthesised in 1980. The method does work, based in three elements, consisting essentially in following:

1. Linear segments (including the mains) are detected searches in the ECG signal.
2. A low pass filter is used to remove the interference from these segments and to compute the interference.
3. The samples without interference are used to remove by subtraction from the corresponding samples of the signal in non-linear segments.

The method has been proposed for the ECG signals when the sampling and mains frequencies are synchronised and multiplied.

This paper presents a new theoretically development of the method for its application in common mode, when the sampling and interference frequencies are non-synchronised and non-multiplied. The three general elements are advanced in common mode in following:

1. A new digital filter Y_i^* is synthesised by $Y_i^* = X_i - (X_i - Y_i) \frac{1}{1 - K_F}$, on old filter Y_i based, where X_i is the work discrete from ECG and K_F is the filter coefficient transmission for the interference frequency.
2. The criterion for linearity D_i is modified and a new criterion D_i^* is synthesised by equation $D_i^* = D_i + (X_i - Y_i) \frac{K_D}{1 - K_F}$, where K_D is the criterion filter D_i coefficient transmission for the interference frequency.
3. A computes procedure is proposed for remove the interference from the non-linear segments, using the samples without interference X_j . A symmetrical digital filter $\sum_{j=-L}^L a_j X_j$ is applied, which has a coefficient transmission K_B for the interference frequency (L is the interference period). The interference compensates value X_L is calculated by equation $X_L = \frac{K_B X_0 - \sum_{j=-L}^{L-1} a_j X_j}{a_L}$.

The present theoretical method generalisation allows, it can be applied to every sampling frequency and it can be applied to mains interference frequency change.