

# Anhang zu Digitale Signalverarbeitung

Sebastian Semper – FG Elektrische Messtechnik und Signalverarbeitung – EMS

15. Januar 2024

## Inhaltsverzeichnis

<b>1</b>	<b>Theorie</b>	<b>2</b>
1.1	B-Splines . . . . .	2
<b>2</b>	<b>Anwendungen</b>	<b>2</b>
2.1	Sinc-Interpolation von Antennenantworten: EADF . . . . .	2
2.1.1	Motivation . . . . .	2
2.1.2	Messvorgang . . . . .	2
2.1.3	Fourier-Interpolation . . . . .	3
2.1.4	Ableitung der EADF . . . . .	4
	<b>Akronyme</b>	<b>5</b>
	<b>Literatur</b>	<b>6</b>

# 1 Theorie

## 1.1 B-Splines

# 2 Anwendungen

## 2.1 Sinc-Interpolation von Antennenantworten: EADF

### 2.1.1 Motivation

- Für Kommunikation ist das Ausbreitungsverhalten von EM zwischen den beteiligten Geräten wichtig
- Abschätzung von Link Budget, Datenraten, Simulation in Software, Verifizierung von Geräten
- Channel Sounding vermisst solche Kanäle [3]
- Hohe Bandbreiten, Antennenarrays, hohe Auflösung
- Extraktion der einzelnen Ausbreitungswege zwischen Sender und Empfänger
- Da eine Antenne bei Übertragung selbst ein **Linear Time-Invariant (LTI)** System ist, prägt sie dem Signal ihre Impulsantwort auf
- Dieser Einfluss soll aber aus den Messungen entfernt werden
- Deshalb müssen die benutzten Antennen vorher korrekt charakterisiert werden
- Andere Anwendung ist die Simulation, wo bereits Informationen über die Ausbreitungsrichtungen vorliegen und jetzt realistische Messdaten simuliert werden sollen
- In any case: Wir müssen wissen wie das Richtungs-, Frequenz- und Polarisations-abh. Verhalten der Antenne ist
- Wir gehen in die Antennenmesskammer und regnen die Antenne an (Winkel, Pol, Freq)
- Können nicht alle Winkel messen
- Antennen sind im Winkel bandlimitiert [1]
- Können Nyquist-Sampling Theorie anwenden
- Müssen nicht alle Winkel messen

### 2.1.2 Messvorgang

- Messung in echo-freier Messkammer (wir nehmen das an, ist aber nicht so)
- Anregung mit bekannter, direkter und polarisierter Referenz-Antenne
- Zu kalibrierende **Antenna Under Test (AUT)** wird an Roboter geschnallt, der sie beliebig bezüglich Referenz-Antenne ausrichten kann
- Messung des Frequenzganges der **AUT** für endliche Menge an Winkeln
- Bereinigung der Messdaten von Einfluss des Messsystems unter der Annahme von **LTI** System

### 2.1.3 Fourier-Interpolation

Gegeben sei ein periodisches, analoges Signal  $x : \mathbb{R} \rightarrow \mathbb{C}$ , mit periode  $T_p = 1/F_0$ . Dieses Signal kann man in seine Fourier-Reihe via

$$x(t) = \sum_{k=-\infty}^{+\infty} c[k] \exp(j2\pi ktF_0) \quad (1)$$

entwickeln. Nun tasten wir dieses Signal uniform mit Samplerate  $F_s = N/T_p = 1/T$  (also passend zur Periodendauer) ab und erhalten die Folge

$$x[n] = x(nT) = \sum_{k=-\infty}^{+\infty} c[k] \exp(j2\pi knTF_0) = \sum_{k=-\infty}^{+\infty} c[k] \exp\left(j2\pi k \frac{n}{N}\right) \quad \text{für } n \in \mathbb{N} \quad (2)$$

bestehend aus den Samples von  $x$ . Mit der Periodizität von  $\exp(j2\pi t)$  und der Abtastung erhalten wir außerdem noch

$$x[n] = \sum_{k=0}^{N-1} \left[ \sum_{\ell=-\infty}^{+\infty} c[k - \ell N] \right] \exp\left(j2\pi k \frac{n}{N}\right) = \sum_{k=0}^{N-1} \tilde{c}[k] \exp\left(j2\pi k \frac{n}{N}\right), \quad (3)$$

wobei wir

$$\tilde{c}[k] = \sum_{\ell=-\infty}^{+\infty} c[k - \ell N] \quad (4)$$

als Abkürzung benutzt haben. Ist nun die Funktion  $x$  auch bandbegrenzt, d.h. ihre Fourier-Transformierte  $X : \mathbb{R} \rightarrow \mathbb{C}$  verschwindet außerhalb eines gewissen Bandes, also

$$X(F) = \int_{-\infty}^{+\infty} x(t) \exp(-j2\pi Ft) dt = 0 \quad \text{für } |F| > B, \quad (5)$$

dann wissen wir, dass die Fourier-Transformation  $X$  und die Folge  $c[k]$  verknüpft sind via

$$c[k] = \frac{1}{T_p} X(kF_0), \quad (6)$$

was impliziert, dass die Folge  $c[k]$  verschwindet, also gilt

$$c[k] = 0 \quad \text{für } |k| > \frac{B}{F_0}. \quad (7)$$

Das heißt, dass wir nun  $F_s = N/T_p$  so groß wählen müssen, dass sich in (4) kein Aliasing ergeben darf, also muss gelten

$$N > \lceil B/F_0 \rceil \quad \text{bzw.} \quad F_s > \lceil B/(F_0 T_p) \rceil. \quad (8)$$

In diesem Falle gilt, dann dass  $c[k] = X[k]$ , wobei  $X[k]$  die **Discrete Fourier Transform (DFT)** der Folge  $x[n]$  darstellt. Das heißt, dass wir die Fourier-Koeffizienten der kontinuierlichen Funktion  $x$  durch die **DFT** der Abtastwerte  $x[n]$  bestimmen können. Mit (1) können wir also die Folge  $x[n]$  interpolieren, indem wir

$$x(t) = \sum_{k=-\frac{B}{F_0}}^{+\frac{B}{F_0}} X[k] \exp(j2\pi ktF_0) \quad (9)$$

schreiben. Man beachte hier, dass nun aus der Folge von diskreten Werten  $x[n]$  eine analytische Formel in Form einer *endlichen* Summation entstanden ist. Unter der Annahme der Bandlimitierung von  $x$  ist diese Interpolation *exakt* und kann effizient implementiert werden, durch die Vorberechnung der Folge  $X[k]$  durch die **Fast Fourier Transform (FFT)** [2] der Folge  $x[n]$ .

#### 2.1.4 Ableitung der EADF

Wir wollen nun (9) aus zwei Dimensionen erweitern und folgen damit effektiv [4]. Außerdem ändern wir das Argument der Funktion  $x$  und deren Namen zu der üblicheren Schreibweise  $a : [0, 2\pi] \times [0, 2\pi] \rightarrow \mathbb{C}$  mit Werten  $a(\varphi, \vartheta)$ . Wir nehmen nun hier an, dass  $a$  in *beiden* Argumenten  $2\pi$ -periodisch ist und schneiden somit die Funktion bereits auf unsere Anwendung zu.

Die Bandlimitierung von  $a$  lässt sich nun so formulieren, dass die Bedingungen

$$A_\varphi(F_\varphi, \vartheta) = \int_{-\infty}^{+\infty} a(\varphi, \vartheta) \exp(j2\pi F_\varphi \varphi) d\varphi = 0 \quad \text{für } F_\varphi > B_\varphi \quad \text{und alle } \vartheta \in [0, 2\pi] \quad \text{und} \quad (10)$$

$$A_\vartheta(\varphi, F_\vartheta) = \int_{-\infty}^{+\infty} a(\varphi, \vartheta) \exp(j2\pi F_\vartheta \vartheta) d\vartheta = 0 \quad \text{für } F_\vartheta > B_\vartheta \quad \text{und alle } \varphi \in [0, 2\pi] \quad (11)$$

erfüllt sein müssen. Nun lassen sich alle obigen Argumente “schnittweise” auf eine abgetastete Version von  $a$  in der Form  $a[n_\varphi, n_\vartheta]$  anwenden. Das heißt, wir landen schlussendlich bei einer Interpolations-Formel

$$a(\varphi, \vartheta) = \sum_{k_\varphi = -\frac{B_\varphi}{F_\varphi}}^{+\frac{B_\varphi}{F_\varphi}} \sum_{k_\vartheta = -\frac{B_\vartheta}{F_\vartheta}}^{+\frac{B_\vartheta}{F_\vartheta}} A[k_\varphi, k_\vartheta] \cdot \exp(j2\pi k_\varphi \varphi F_\varphi) \cdot \exp(j2\pi k_\vartheta \vartheta F_\vartheta), \quad (12)$$

welche absolut analoge  $2D$ -Version zu (9) darstellt. Auch in diesem Fall, können wir das  $2D$ -Array  $A[k_\varphi, k_\vartheta]$  durch eine  $2D$ -**DFT**, bzw. der **FFT**, von uniformen Samples der Funktion  $a$  effizient vorberechnen.

Um einen möglichst effizienten Algorithmus für die Auswertung der Interpolante zu erhalten, sollte man (12) geeignet umschreiben. Moderne Rechenarchitekturen und Scientific-Computing-Libraries sind auf schnelle Matrix-Vektor-Produkte optimiert. Nehmen wir an, wir wollen (12) für mehrere Winkelpaare  $(\varphi_1, \vartheta_1), \dots, (\varphi_L, \vartheta_L)$  auswerten. Dann berechnen wir zunächst zwei  $2D$  arrays

$$D_\varphi = [\exp(j2\pi k_\varphi \varphi F_\varphi)]_{\ell=1, k_\varphi = -\frac{B_\varphi}{F_\varphi}}^{L \times 2\frac{B_\varphi}{F_\varphi} + 1} \in \mathbb{C}^{L \times 2\frac{B_\varphi}{F_\varphi} + 1} \quad \text{und} \quad (13)$$

$$D_\vartheta = [\exp(j2\pi k_\vartheta \vartheta F_\vartheta)]_{\ell=1, k_\vartheta = -\frac{B_\vartheta}{F_\vartheta}}^{L \times 2\frac{B_\vartheta}{F_\vartheta} + 1} \in \mathbb{C}^{L \times 2\frac{B_\vartheta}{F_\vartheta} + 1}, \quad (14)$$

was uns erlaubt (12) das folgende Vektor-Matrix-Vektor-Produkt

$$a(\varphi_\ell, \vartheta_\ell) = D_\varphi[\ell, :] \cdot A \cdot D_\vartheta[\ell, :]^T \quad (15)$$

umzuschreiben. Damit besteht der Interpolations-Algorithmus zunächst aus der Vorberechnung des Arrays  $A$ , sowie bei Ausführung dann aus der Berechnung von  $D_\varphi$  und  $D_\vartheta$ , sowie der Auswertung von (15).

Man sieht hier der schön, dass die Laufzeitkomplexität von (15) maßgeblich von der räumlichen Bandbegrenzung der Antennen-Richtcharakteristik beeinflusst wird. Je höher die Bandbreite, desto höher ist nicht nur der Aufwand bei der Messung, sondern auch bei der Interpolation.

## Akronyme

**AUT** Antenna Under Test. 2

**DFT** Discrete Fourier Transform. 3, 4

**FFT** Fast Fourier Transform. 4

**LTI** Linear Time-Invariant. 2

## Literatur

- [1] Giovanni Del Galdo Prof. Dr.-Ing. „Geometry-Based Channel Modeling for Multi-User MIMO Systems and Applications“. en. Diss. 2007 (siehe S. 2).
- [2] M. Frigo und S.G. Johnson. „The Design and Implementation of FFTW3“. In: *Proc. IEEE* 2 (2005). Special issue on “Program Generation, Optimization, and Platform Adaptation” (siehe S. 4).
- [3] Martin Haardt, Reiner S. Thomä und Andreas Richter. „Multidimensional High-Resolution Parameter Estimation with Applications to Channel Sounding“. English. In: *High-Resolution and Robust Signal Processing*. Hrsg. von Yingbo Hua. 2003 (siehe S. 2).
- [4] M. Landmann und G. Del Galdo. „Efficient antenna description for MIMO channel modelling and estimation“. In: *7th European Conference on Wireless Technology, 2004*. 2004 (siehe S. 4).