# АЛГОРИТМ КОРРЕКЦИИ УГЛОВОГО СПЕКТРА ЭХО-СИГНАЛА В МНОГОЛУЧЕВОМ ЭХОЛОТЕ С ЛЧМ ЗОНДИРУЮЩИМ СИГНАЛОМ

Кривцов А.П.. ИРЭ им. В.А. Котельникова РАН.

Рассмотрен алгоритм подавления сигналов проходящих по боковым лепесткам многолучевого эхолота (МЛЭ), ориентированный на использование в эхолотах с цифровой системой формирования диаграммы направленности антенной решетки (АР). Приведен пример применения алгоритма для коррекции углового спектра эхо-сигнала в многолучевом эхолоте с ЛЧМ зондирующим сигналом.

## 1. Введение.

Многолучевые эхолоты находят широкое применение в современных комплексах картографирования морского дна, позволяя обрабатывать сигналы и визуализировать результаты измерений в реальном масштабе времени. Несмотря на применение эффективных методов и алгоритмов обработки гидроакустической информации постоянно возрастающие требования к производительности и качеству обработки данных МЛЭ диктуют необходимость создания новых высокопроизводительных вычислительных систем и алгоритмов. В настоящей работе рассмотрен алгоритм подавления сигналов проходящих по боковым лепесткам МЛЭ, ориентированный на использование в эхолотах с цифровой системой формирования диаграммы направленности антенной решетки.

## 2. Алгоритм подавления боковых лепестков.

Принцип работы алгоритма подавления боковых лепестков рассмотрим в рамках лучевого приближения. Пусть  $S_1(t), S_2(t), ..., S_n(t)$  эхо-сигналы, приходящие с направлений формирования лучей многолучевого эхолота, задаваемых углами прихода  $\alpha_1, \alpha_2, ..., \alpha_n$ . Здесь t - время прихода сигнала, n - число лучей. При формировании главного луча антенной решетки в направлении  $\alpha_1$  сигнал  $P_1(t)$ , регистрируемый с данного направления, может быть записан в виде суммы:

$$P_1(t) = S_1(t) + k_{12}S_2(t) + \dots + k_{1n}S_n(t)$$
(1)

где  $k_{12},...,k_{1n}$  - коэффициенты, определяющие прохождение по боковым лепесткам эхо-сигналов с направлений, задаваемых углами  $\alpha_2,...,\alpha_n$ .

Выписав аналогичные соотношения для сигналов, регистрируемых с других направлений, получим систему уравнений:

$$\begin{cases} P_{1}(t) = S_{1}(t) + k_{12}S_{2}(t) + \dots + k_{1n}S_{n}(t) \\ P_{2}(t) = k_{21}S_{1}(t) + S_{2}(t) + \dots + k_{2n}S_{n}(t) \\ \dots \\ P_{n}(t) = k_{n1}S_{1}(t) + k_{n2}S_{2}(t) + \dots + S_{n}(t) \end{cases}$$
(2)

где  $k_{ij}$  - коэффициенты, определяющие уровень прохождения сигнала с направления  $\alpha_j$  при формировании главного лепестка антенной решетки в направлении  $\alpha_i$ ;  $P_i(t)$  - сигнал, как функция времени, регистрируемый в процессе гидролокационной съемки с направления  $\alpha_i$ .

При известных параметрах МЛЭ и условиях гидролокационного зондирования все коэффициенты  $k_{ij}$  могут быть вычислены теоретически [1]. В этом случае, решая систему линейных уравнений (2) относительно  $S_i(t)$ , получаем искомый набор "чистых эхо-сигналов" с направлений обзора  $\alpha_i$ .

В реальных условиях гидролокационной съемки теоретическое вычисление коэффициентов  $k_{ij}$  затруднено из-за изменчивости характеристик водной среды. Поэтому для их расчета было предложено использовать алгоритм вычисления коэффициентов непосредственно по данным гидролокационного зондирования донной поверхности. Описание этого алгоритма рассмотрим на примере вычисления коэффициентов  $k_{1j}$  для первого уравнения системы уравнений (2). Принцип работы алгоритма базируется на отыскании минимума следующей функции:

$$F(k_{12},\ldots,k_{1n}) = \sum_{l=1}^{L} \left[ P_1(t_l) - k_{12} P_2(t_l) - \ldots - k_{1n} P_n(t_l) \right]^2$$
(3)

Здесь  $P_i(t_i)$  - оцифрованные эхо-сигналы, регистрируемые МЛЭ с направлений, задаваемых углами  $\alpha_i$  в моменты времени  $t_i$ . Суммирование в (3) ведется по данным одного цикла излучения и приема сигнала. L - число отсчетов сигнала в строке данных.

Набор коэффициентов  $k_{12},...,k_{1n}$ , минимизирующих функцию (3), находим путем решения системы уравнений:

$$\begin{cases} \frac{\partial F}{\partial k_{12}} = 0\\ \frac{\partial F}{\partial k_{13}} = 0\\ \dots\\ \frac{\partial F}{\partial k_{1n}} = 0 \end{cases}$$
(4)

или в развернутом виде:

$$\begin{cases} \sum_{l=1}^{L} P_{1}(t_{l})P_{2}(t_{l}) - k_{12} \sum_{l=1}^{L} P_{2}(t_{l})P_{2}(t_{l}) - \dots - k_{1n} \sum_{l=1}^{L} P_{n}(t_{l})P_{2}(t_{l}) = 0 \\ \sum_{l=1}^{L} P_{1}(t_{l})P_{3}(t_{l}) - k_{12} \sum_{l=1}^{L} P_{2}(t_{l})P_{3}(t_{l}) - \dots - k_{1n} \sum_{l=1}^{L} P_{n}(t_{l})P_{3}(t_{l}) = 0 \\ \dots \\ \sum_{l=1}^{L} P_{1}(t_{l})P_{n}(t_{l}) - k_{12} \sum_{l=1}^{L} P_{2}(t_{l})P_{n}(t_{l}) - \dots - k_{1n} \sum_{l=1}^{L} P_{n}(t_{l})P_{n}(t_{l}) = 0 \end{cases}$$
(5)

Система уравнений (5) содержит (n-1) уравнение и столько же неизвестных. Решение этой системы относительно  $k_{1i}$ , определяет набор искомых коэффициентов.

Применяя описанный способ вычисления коэффициентов для других уравнений системы (2) находим полный набор коэффициентов  $k_{ij}$  необходимых для работы алгоритма подавления боковых лепестков.

Чтобы уменьшить влияние флуктуационной составляющей расчеты коэффициентов  $k_{ij}$  следует проводить по данным гидролокационной съемки донной поверхности с простым и ровным рельефом. Непосредственно используемые в алгоритме подавления боковых лепестков коэффициенты находятся путем статистического усреднения этих величин, полученных по множеству обработанных строк данных.

Таким образом, процедура обработки данных многолучевого эхолота с применением алгоритма подавления боковых лепестков проводится в следующей последовательности. Сначала обычными методами формируются выходные сигналы МЛЭ  $P_i(t)$  с направлений обзора  $\alpha_i$ . Далее сформированный веер лучей корректируется алгоритмом подавления боковых лепестков. Полученный после коррекции веер лучей используется на последующих этапах обработки для извлечения полезной информации.

#### 3. Пример применения алгоритма подавления боковых лепестков.

Проверка работы алгоритма была выполнена на данных многолучевого эхолота, в состав которого входила 32-элементная линейная приемная антенна, устройство формирования и излучения ЛЧМ сигналов и многоканальный малошумящий цифровой приемник диапазона 30 кГц с интерфейсом ввода на базе платы L-Card L783 [2]. В процессе работы излучаемый зондирующий сигнал после отражения от морского дна принимался линейной антенной решеткой с независимой регистрацией квадратурных компонент эхо-сигналов по каждому из 32-х каналов. Цифровыми методами формировались 32 независимых луча в виде эхо-сигналов, принимаемых с заданных направлений по углу места (угол  $\alpha$  - в плоскости, проходящей через линию

расположения элементов решетки). Обзор пространства в перпендикулярном направлении осуществлялся за счет движения судна-носителя гидролокационной системы.

Для синтеза многолучевой диаграммы направленности и формирования выходных сигналов антенной решетки применялся алгоритм, использующий быстрое преобразование Фурье. В соответствии с этим алгоритмом в каждом цикле излучения и приема проводится вычисление пространственных спектров эхо-сигналов. Отсчеты спектральных составляющих представляют собой сигналы на выходе АР принятые с направлений определяемых соотношением:

$$\sin(\alpha_i) = -\frac{(i-1)\lambda}{nd} \tag{6}$$

где  $\alpha_i$  - угол прихода эхо-сигнала, *i* - номер спектральной составляющей,  $\lambda$  - длина волны зондирующего сигнала, *d* - расстояние между соседними элементами решетки  $(d \approx \lambda/2)$ , *n* - число элементов решетки.



**Рис.** 1. Пространственные спектры сигнала многолучевого эхолота для одной и той же строки данных (разные варианты обработки).

На Рис. 1 показаны спектры одного и того же эхо-сигнала полученные с использованием двух вариантов обработки. По вертикальной оси на каждой картинке отложен номер луча i ( $-15 \le i \le 16$ ), связанный с углом прихода эхо-сигнала соотношением (6). По горизонтали – время прихода сигнала. Более яркие участки соответствуют большей мощности принятого сигнала. Таким образом, на рисунках в яркостном виде показаны выходные сигналы 32-канальной AP, синтезированные для 32-х направлений прихода эхо-сигнала.

Представленные спектры получены для сигнала отраженного от ровного дна на глубине около 700 метров. На Рис. 1а формирование лучей выполнено с прямоугольным амплитудно-фазовым распределением по раскрыву АР. В обработке данных показанных на Рис.1б также применялось прямоугольное окно, но была выполнена дополнительная коррекция спектров алгоритмом подавления боковых лепестков. Полезный сигнал, несущий информацию о рельефе и отражательных свойствах донной поверхности, проявляется на рисунках в виде параболы. Вершина параболы приходится на луч, сформированный в направлении первого прихода сигнала. Смещение вершины параболы от направления  $\alpha = 0^{\circ}$ , что соответствует лучу с номером i = 1, объясняется креном носителя эхолота во время гидролокационной съемки.

На Рис. 1а стрелками сверху и снизу обозначены сигналы, проходящие по боковым лепесткам антенной решетки с направления первого прихода сигнала (угол  $\alpha \approx 0^{\circ}$ ). Как видно на Рис. 1б, коррекция данных позволила существенно уменьшить уровень этих мешающих сигналов, оставляя при этом почти без изменений сигнал, приходящий по главному лепестку.

## 4. Заключение.

Рассмотренный в настоящей работе алгоритм подавления сигналов, проходящих по боковым лепесткам МЛЭ, ориентирован на использование в эхолотах с цифровой системой формирования диаграммы направленности антенной решетки. На примере обработки экспериментальных данных показано, что применение алгоритма позволяет заметно снизить уровень помех проходящих по боковым лепесткам многолучевого эхолота с других направлений.

## Литература.

- 1. «Проектирование фазированных антенных решеток», Под редакцией Воскресенского Д.И., «Радиотехника», Москва, 2003.
- 2. Каевицер В.И., Разманов В.М., Кривцов А.П., Смольянинов И.В., Долотов С.А. «Дистанционное зондирование морского дна акустическими сигналами с линейной частотной модуляцией». Радиотехника, 2008, № 8, с. 35-42.