Істотним є вплив на нерівномірність ходу двигуна частоти обертання колінчатого валу. При зменшенні частоти обертання нерівномірність стрімко зростає, досягаючи найбільших значень на режимі мінімального холостого ходу (*n* = 600 об/хв).

Характерним є також те, що в діапазоні частот 2000...1600 об/хв числові значення нерівномірності б відрізняються незначно.

При подальшому зменшенні частоти обертання різниця стає більш істотною. Найбільша нерівномірність має місце на режимах 7/16, 10/16 і 1/16 відключень робочих циклів.

Видно, що при роботі двигуна на режимі мінімального холостого ходу у всьому діапазоні відключень робочих циклів нерівномірність ходу двигуна вище за допустимі значення.

При роботі на режимі відключень 13/16 (що відповідає роботі дизеля на холостому ході) при *n* = 600 об/хв ∂ становить 0,08169, що практично в три рази менше, ніж у 4-циліндровому (0,2489) [4] при такій же частоті обертання.

Але з урахуванням моменту інерції засобу, на якому встановлюватиметься дизельний ДРЦ, наприклад автомобіля, нерівномірність ходу двигуна і його крутного моменту різко зменшується, комфортність останнього при цьому порушуватиметься незначно.

#### Висновки

1. Виконані на оригінальній математичній моделі дослідження нерівномірності ходу 8-циліндрового дизеля з V-подібним розміщенням циліндрів і порядком роботи 1-5-4-2-6-3-7-8 залежно віл частоти обертання і кількості відключених циклів показали, що при збільшенні останніх нерівномірність ходу збільшується, досягаючи найбільших значень при 3/16, і особливо 7/16 відключень 10/16. 1/16, індикаторної потужності N<sub>i</sub>.

 Істотно на нерівномірність ходу двигуна впливає частота обертання, зменшення якої викликає збільшення нерівномірності. Найбільша нерівномірність кутової

УДК 621. 396. 967

швидкості колінчатого валу  $\delta = 0,15013$  має місце на режимі 7/16 відключень при n = 600 об/хв, що істотно вище, ніж без відключення циклів, але практично в три рази менше, ніж у 4-циліндровому (0,2489) при такій же частоті обертання. Особливо звертає на себе увагу зменшення нерівномірності ходу двигуна на режимі 8/16 відключень робочих циклів, тобто при відключенні половини індикаторної потужності.

3. Розрахунки параметрів динаміки 8-циліндрового дизельного ДРЦ підтвердили закономірності зміни нерівномірностей індикаторного крутного моменту і нерівномірностей ходу дизельного ДРЦ, отримані при дослідженні 4-цилідрових ДРЦ.

4. Дане теоретичне рішення може мати практичне застосування при роботі транспортних засобів зі значними періодами їх експлуатації на холостому ході і малих навантаженнях. Особливо важливим, на наш погляд, є продовження даного дослідження для його подальшого впровадження військовим відомством України, так як актуальність питання не викликає сумніву.

1. Двигуни внутрішнього згоряння: Серія підручників у 6 томах. Т. 3. Комп'ютерні системи керування ДВЗ / За ред. проф. А.П. Марченка та засл. діяча науки України проф. А.Ф. Шеховцова. – Харків: Прапор, 2004. – 344 с. 2. Системы управления дизельными двигателями. Перевое род с немецкого. Первое русское издание. – М.: ЗАО "КЖИ "За рулём", 2004. – 480 с. 3. Пат. 79657 С2 Україна, (2006) F 02 D 17/00, F 02 D 13/06. Система автоматичного регулювання потужності багатоциліндрового дизеля / А.З. Філіппов, О.А. Бешун (Україна). – № а 2005 06190. Заявл. 22.06.2005.; Опубл. 10.07.2007, Бюл. № 10. 4. Anatoliy Filippov, Aleksey Beshun, Yuriy Gerasimchuk, Olga Gluhovska, Ludmila Evchenko. Динамика дизельного ДРЦ (двигателя с регулирование мощности отключением отдельных рабочих циклов) // MOTROL: Motoryzacja i Energetyka Rolnictwa. – Lublin. – 2005, Т. 7. – С. 83–91. 5. Філіппов А.З., Бешун О.А., Топчій С.І. Математична модель динаміки багатоциліндрового дизельного двигуна з регулюванням потужності відключенням окремих робочих циклів (ДРЦ) // Науковий вісник Нац. аграрн. ун-ту. – Київ. – 2005. – Вип. 80. – С. 317–325. 6. Валеев Д.Х., Гергенредер В.А., Олесов И.Ю., Патрахальцев Н.Н. Возможность улучшения економических и екологических свойств дизелей КамАЗ-740 отключением циклов на режимах холостых ходов и малых нагрузок // Двигателестроение, 1991. – №8-9. – С.62, 69.

Надійшла до редколегії 20.01.10

В.П. Долгушин, канд. техн. наук, доц., I.В. Пампуха, канд. техн. наук, доц., B.M. Лоза, здобувач

# ОЦІНКА МОЖЛИВОСТЕЙ РЛС РТВ ЗА РОЗРІЗНЕННЯМ ГРУПОВИХ ЦІЛЕЙ "СКЛАДНОЇ" МОДЕЛІ НА ОСНОВІ СПЕКТРАЛЬНОГО АНАЛІЗУ ЗА АЛГОРИТМОМ МАКСИМАЛЬНОЇ ПРАВДОПОДІБНОСТІ

Проводиться аналітичне дослідження можливостей кутового розрізнення 2-х цілей, що перебувають в одному імпульсному об'ємі РЛС, у системі виявлення, що реалізує метод "високого" розрізнення за алгоритмом максимальної правдоподібності.

Ключові слова: кутове розрізнення, система виявлення.

Analytical investigation of possibilities of angular discrimination of 2 targets which are in one pulse volume of Radio Detection and Ranging equipment, in acquisition system, realising a method of high resolution on algorithm of maximum likelihood is made.

Keywords: angular discrimination, revealing system.

Постановка завдання. Однією з найбільш складних завдань радіолокації цілей, навіть в умовах нескладної зовнішньої сигнально – перешкодової обстановки (зокрема, порушення державної границі щільною групою з 2 … 3 літаків), є розрізнення кожної цілі із складу *групової цілі*\_(*ГРЦ*), у якій інтервали між окремими літаками відповідають мінімально можливим з погляду безпеки польоту (орієнтовно 1,2 … 1,5 швидкості цілі).

Поняття "складної" моделі ГРЦ має на увазі, в простішому випадку, групу з двох цілей, що не розрізнюються за дальністю та кутом місця, а також з мінімальним інтервалом за азимутом. Прикладами таких моделей побудови ГРЦ є: пари літаків з незначним зсувом за дальністю (меншим елемента розрізнення) і "трійка" літаків за схемою трикутника, у якій "відомі" літаки мають однакову дальність (ілюстрація моделей – рис.1). Оскільки лінійне розрізнення за азимутом для сучасних РЛС перевищує інтервал між окремими цілями при дальностях до цілі, більш 50 ... 70 км, то виконання завдання розрізнення вимагає застосування альтернативних методів кутового спектрального оцінювання, що дозволяють забезпечити так зване "високе" розрізнення

## у порівнянні з релеєвським, тобто в межах променя І діаграми спрямованості (ДС) [1].





Ці методи є адаптивними до вхідних даних, а основною операцією обробки (більшості алгоритмів) є обчислення кореляційної матриці (КМ) сигналів у прийомних каналах антенної решітки (АР). Кутові координати цілей при послідовному огляді зони добуваються шляхом математичного сканування за допомогою опорного просторового сигналу з наступним знаходженням положення максимумів.

Порівняльний аналіз усіх відомих методів "високого розрізнення" (С/В), представлений в [2], показує, що дотепер відсутній метод, що перевершує інші за сукупним показником ефективності. Тому для вирішення поставленого завдання обрано один з найпоширеніших і простих у технічній реалізації метод і алгоритм максимальної правдоподібності (МП), ідея якого запропонована Кейпоном.

Дослідженню характеристик методів С/В присвячена досить велика кількість публікацій (зокрема, [1,2]). У більшості з них аналіз заснований на умові незалежності сигналів, прийнятих від джерел випромінювання, що розрізнюються. Найбільш близькою за характером поставленого завдання є публікація [4], у якій дається оцінка граничної ефективності методу Кейпона за виявленням та розрізненням шумових корельованих сигналів при апріорно відомому інтервалі за кутом між цілями.

Принципова відмінність поставленого в даній статті завдання полягає в структурі відбитих сигналів (імпульсні сигнали). Крім того, у цільовій настанові досліджень акцент робиться не на показниках якості виявлення, а

$$x_k(\beta_o) = \left| \exp[j(k-1)2\pi(d/\lambda)\sin\beta_o] \right|; \quad k = 1, \dots, N$$

β<sub>o</sub> – напрямок пошуку, що задається опорним вектором, d/λ – відносний інтервал між елементами AP, H – знак ермітового спряження, індекс "р" у позначенні вирішальної функції (ліва частина) означає що алгоритм обчислює потужність сигналу на виході, R – кореляційна матриця (КМ) вихідних сигналів прийомних каналів АР.

Вектор x<sub>o</sub>(β<sub>o</sub>) визначає амплітудно-фазовий розподіл (АФР) у розкриванні АР і фізично відповідає характеристиці просторового фільтра (яким є АР) для відбитого сигналу. У цьому сенсі вихідний сигнал системи обробки при дії на вході сигналу У визначається виразом:

$$U_{BUX} = X^{H}(\beta_{o})Y.$$
 (2)

Визначимо складові цільової функції (1) при дії двох близьких за азимутом цілей, що створюють відбиті сигнали s1 i s2.

Оцінне значення КМ при числі імпульсів пачки, що дорівнює М, визначається виразом:

$$R_{ou} = \frac{1}{M} \sum_{i=1}^{M} Y_i Y_i^H , \qquad (3)$$

на аналізі тонкої структури результуючої пеленгаційної характеристики (її 1-ої і 2-ої похідних), яка є головною характеристикою можливостей роздільного виявлення цілей (при обов'язковому перевищенні сигналами порога виявлення).

При вирішенні завдання не визначена в явному вигляді ступінь кореляції прийнятих корисних сигналів різних цілей. Це пояснюється відсутністю обґрунтованих досліджень по даному питанню. Незважаючи на однотипність цілей, як вторинних випромінювачів, завжди відрізняються комплексні множники, що формують відбитий сигнал, так як діаграма зворотного вторинного випромінювання будь-якої реальної цілі є випадковою функцією, а ракурс опромінення цілей відрізняється. Із цього погляду слід очікувати досить високий ступінь кореляції відбитих сигналів, але не можна приймати її близькою до 1.

Мета статті – зробити аналітичну оцінку можливостей кутового розрізнення двох цілей у межах імпульсного об'єму РЛС при обробці сигналів за алгоритмом максимальної правдоподібності (МП).

Основний зміст статті. Вирішальна функція алгоритму МП для одномірної АР, що складається з N елементів, записується у вигляді:

$$W_{p}(\beta_{0}) = \frac{1}{x^{H}(\beta_{0})R^{-1}x(\beta_{0})}, \qquad (1)$$

де x(β<sub>o</sub>) – пошуковий вектор – рядок з елементами:

$$(\beta_o) = \left[ \exp[j(k-1)2\pi(d/\lambda)\sin\beta_o] ; k = 1,...,N \right]$$

де Y<sub>i</sub> – вектор – стовпець вихідних сигналів прийомних каналів АР.

Перетворений вираз КМ при досить великій кількості імпульсів M (≥ 10) може бути виражений через АФР результуючого сигналу двох цілей up:

$$R_{o\mu} \approx p_{\mu} I + p_{c} u_{p} u_{p}^{H}, \qquad (4)$$

де I – одинична матриця розміром  $N \times N$ ,  $p_{u}$ ,  $p_{c}$  – потужності шуму й сигналу в 1-му каналі АР,

$$u_{p} = (x_{1}^{H} + x_{2})u_{c1}, \qquad (5)$$

де x<sub>1</sub>, x<sub>2</sub> визначають АФР для сигналів 1-ої і 2-ої цілей (як функції часу вище позначені s<sub>1</sub>, s<sub>2</sub>).

Використовуючи відому формулу множника ФАР при значенні d/λ = 0,5:

$$E(\theta) = \frac{\sin[0.5\pi N(\sin\theta - \sin\theta_o)]}{N\sin[0.5\pi(\sin\theta - \sin\theta_o)]},$$

запишемо необхідні для подальших розрахунків співвідношення:

$$\mathsf{E}_{oi} = \frac{x_i^H x(\beta_o)}{N} = \frac{\sin[0.5\pi N(\sin\beta_o - \sin\beta_i)]}{N\sin[0.5\pi(\sin\beta_o - \sin\beta_i)]}.$$
(6)

Вираз зворотної матриці при прийнятому наближенні  $R^{-1}\cong R_{0\rm II}^{-1}$  після виконання операції звернення мо-

дифікованої матриці [4] представимо в компактному вигляді:

$$R_{ou}^{-1} = p_{w}^{-1} \left( I - \frac{q u_{p} u_{p}^{\prime \prime}}{1 + q u_{p}^{H} u_{p}} \right).$$
(7)

Вираз шуканої цільової функції при підстановці в (1) співвідношення (7) має вигляд:

$$W_{p} = p^{-1} \left( N - \frac{q | x^{H}(\beta_{o})u_{p} |^{2}}{1 + E_{oo}} \right)^{-1}, \qquad (8)$$

Екстремальні значення функції  $H(\beta)$ , що представляють собою інформацію для виміру кутового положення цілей, визначаються з розв'язку рівняння:  $H'(\beta_0) = 0$ .

Висновки про можливість розрізнення сигналів двох цілей у межах ДС антени можуть бути зроблені з аналі-

ливості алгоритму МП за кутовим розрізненням сильно корельованих сигналів, як і при класичному методі оцінки кута за "тонкою" структурою огинаючої пачки, заледе q = Nqi – інтегральне відношення сигнал/шум сигналу ГРЦ при синфазному підсумовуванні вихідних сигналів каналів,

$$E_{oo} = u_p^H u_p = 2q(1-E_{12}\cos\Delta\psi),$$

 $\Delta \psi$  – різниця фаз сигналів різних цілей.

При достатньо сильній корельованості сигналів, відбитих від різних цілей, замість виразу (8) для аналізу граничних можливостей алгоритму МП за кутовим розрізненням, можна використовувати більш просту монотонно пов'язану з ним функцію:

$$H(\beta_{o}) = \frac{q | x^{H}(\beta_{o})u_{p} |^{2}}{1 + E_{oo}}.$$
 (9)

Після підстановки (6) для і = [0,1,2] одержимо:

$$H(\beta_o) = \frac{qN^2(E_{o1} + E_{o2} - 2E_{o1}E_{o2}\cos\Delta\psi)}{1 + 2qN(1 - E_{12}\cos\Delta\beta\psi)}.$$
 (10)

зу 2-ої похідної, що визначає характер основного екстремуму, з рівняння:

 $-(2E_{o1}E_{o2} + E_{o2}E_{o1} + E_{o1}E_{o2})\cos\Delta\psi = 0.$ (11)

жать від ширини ДС, але при цьому залежать і від різниці початкових фаз сигналів.

На рис. 2 представлена залежність A(0) = f( $\beta/\beta_{0,5p}$ ). При розрахунках використані дані:  $\lambda = 5$  см, N = 200.



#### Висновки з аналізу:

1. Граничні можливості кутового розрізнення сигналів за алгоритмом МП залежать від зсуву початкових фаз відбитих сигналів.

 Порізаний характер залежності A(0) означає, що алгоритм не забезпечує гарантований розв'язок завдання роздільного виявлення двох цілей при сильній кореляції сигналів, хоча можуть мати місце випадки, коли навіть при Δβ ≅ 0,1β про5Р сигнали розрізняються.

 Уцілому слід зробити висновок, що при повністю корельованих сигналах двох цілей алгоритм МП втрачає властивість "високого" розрізнення.

### Рис. 2

1. Марпл мл. С.Л. Цифровой спектральный анализ и его приложения. / Пер. с англ. –М.: Мир, 1990. 2. Защита радиолокационных систем от помех ( состояние и тенденции развития ). \ Под ред. А.И. Канащенкова и В.И. Меркулова. – М.: Радиотехника, 2003. 3. Кейпон Дж. Пространственно-временной анализ с высоким разрешением. – ТИИЭР, т. 57, № 8, 1969. 4. Бондаренко Б.Ф., Сащук И.Н., Тимчук В.Ю. Качество обнаружения и предельное разрещение коррелированных сигналов в обнаружителях на основе алгоритма Кейпона. // Радиоэлектроника. – 2004. – №7. – С.46 — 51. 5. Воеводин В.В. Матрицы и вычисления. – М.: Наука, 1967.

#### Надійшла до редколегії 11.02.10

~ 11 ~