

УДК 621.396.1

І.Р. Пархомей, В.В. Литовченко

ОБҐРУНТУВАННЯ МОЖЛИВОСТЕЙ ВИЗНАЧЕННЯ ПАРАМЕТРІВ РУХУ ЛІТАКІВ ЗІ ШТУЧНО ЗМЕНШЕНОЮ ПЛОЩЕЮ ВІДДЗЕРКАЛЕННЯ ЗА ДОПОМОГОЮ МЕТОДУ ВАРІЮВАННЯ ФАЗИ ЗОНДУЮЧОГО СИГНАЛУ ТА ПАСИВНО-АКТИВНОГО МЕТОДУ ЛОКАЦІЇ

Анотація: Пояснюється фізична суть та дається математичне обґрунтування процесу отримання інформації, що виникає при опромінюванні радіопоглинаючого матеріалу надвисокочастотним електромагнітним сигналом.

Ключові слова: радіо поглинаюче покриття, радіолокаційна інформація, резонанс, сигнал.

Вступ

Обґрунтовуються можливі шляхи виявлення сучасних літаків зі штучно зменшеною радіолокаційною помітністю та визначення параметрів їх руху. Сучасна техніка створюється з використанням неметалічних матеріалів у своїй конструкції. Це зрозуміло за рядом причин, основною з яких є кращі характеристики речовин, що використовуються. Існуючі підходи щодо отримання радіолокаційної інформації про такі об'єкти є невідповідними оскільки вони засновані на використанні ефектів, що протікають в металах під час їх опромінення електромагнітним НВЧ полем. Проблемою є створення умов щодо дистанційної тимчасової зміни провідних властивостей для використання викликаних ефектів у існуючих способах радіолокації. Тенденція розвитку сучасних літальних засобів полягає у використанні неметалічних композитних матеріалів у конструкції планеру. Цей напрямок суттєво знижує можливості існуючих радіолокаційних засобів по виявленню та супроводженню таких літальних апаратів. Основний недолік існуючих методів локації літальних апаратів полягає у використанні принципу „потужного сигналу”, тобто збільшенні потужності випроміненого зондуючого сигналу для підвищення рівня віддзеркаленого від повітряного об'єкту радіолокаційного сигналу і покращення прийомних характеристик РЛС виявлення.

Основна частина

Одним з основних напрямків розвитку сучасних літаків є зменшення їх радіолокаційної помітності на основі використання властивостей композиційних матеріалів, якими вкритий фюзеляж даного типу та спеціальних геометричних форм щодо поглинання та розсіювання електромагнітних випромінювань.

© І.Р. Пархомей, В.В. Литовченко, 2013

Проведені розрахунки вказують на недостатню ефективність РТС у виявленні літаків зі штучно зменшеною ефективною площею віддзеркалення (ЕПВ) [1]. Зважаючи на те, що питома вага сучасних малопомітних літаків постійно зростає, стає необхідним удосконалення основних систем РТС.

Для визначення можливих напрямків вирішення проблеми підвищення ефективності РТС необхідно в першу чергу піддати детальному аналізу фізичні процеси, які покладені в основу штучного зменшення ЕПВ, обґрунтувати можливості та розробити наукові методи удосконалення основних систем РТС щодо виявлення літальних апаратів, розроблених з використанням технології штучного зменшення ЕПВ.

Стаття присвячується аналізу напрямів та методів можливого розв'язання завдання виявлення та визначення параметрів руху літаків зі штучно зменшеною ЕПВ.

Ефективне отримання інформації про літаки зі штучно зменшеною ЕПВ в першу чергу залежить від вирішення задачі виявлення таких об'єктів. У загальному випадку при виявленні літаків зі зменшеною ЕПВ радіолокаційна станція отримує віддзеркалений сигнал, потужності якого недостатньо для перевищення порогового значення прийняття рішення про їх виявлення (рис. 1). Це відбувається внаслідок поглинання електромагнітних хвиль опроміювання в шарах радіопоглинаючого матеріалу, яким вкрита поверхня літальних апаратів зазначеного типу, а також завдяки іншим заходам щодо зменшення радіолокаційної помітності.



Рис. 1 – Часова залежність нормованої амплітуди сигналу, віддзеркаленого від літака, яка вкрита радіопоглинаючим матеріалом інтерференційного типу.

Ефект зменшення ЕПВ сучасних малопомітних літаків досягається в основному за рахунок використання покриттів, головною властивістю яких є поглинання або розсіювання електромагнітних хвиль. Цей ефект досягається різними шляхами, а саме, використанням інтерференційних властивостей покриття з певним малюнком поверхні та використанням композиційних матеріалів в декілька шарів з різними коефіцієнтами переломлення.

Для детального дослідження зазначеного ефекту з метою вивчення процесу поглинання електромагнітного випромінювання та пошуку можливих шляхів подолання його шкідливих наслідків був проведений експеримент за допомогою установки (рис. 2), яка складається з передавача електромагнітного випромінювання, приймача та прямокутного хвилеводу. В хвилеводі розміщався зразок радіопоглинаючого матеріалу, що може змінювати кут опромінювання (кут падіння електромагнітного сигналу на поверхню матеріалу) зондуємим сигналом.

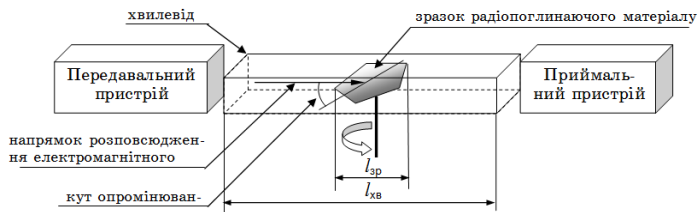


Рис. 2 – Схема установки для визначення залежності амплітуди віддзеркаленого сигналу від кута опромінювання.

За даною схемою був змонтований стенд з різними типами хвилеводу відповідно до діапазонів частот, які використовувались в експерименті. Вихідні дані для експерименту:

товщина шару радіопоглинаючого матеріалу, мм – 1,67

імпульсна потужність, Вт – 1

довжина імпульсу (τ_1), мкс – 0,5

період між імпульсами (T), мкс – 700

кути опромінювання, град – 0...180

Об'єм простору, в якому здійснювалося дослідження зразків радіопоглинаючого матеріалу, обмежувався розмірами хвилеводу (табл. 1), вимірювання проводилися при кімнатній температурі без впливу зовнішніх штучних енергетичних полів.

В експерименті проводилось вимірювання параметрів радіопоглинаючого матеріалу за допомогою методу короткохвильового замикання (вимірювання електричної і магнітної проникностей радіопоглинаючого матеріалу в прямокутному хвилеводі) і були отримані графіки розподілу енергії віддзеркаленого сигналу в залежності від кута опромінювання при однопозиційній локації.

Характеристики установки для проведення експерименту з визначення віддзеркалюючих властивостей радіопоглинаючих матеріалів

№ п/п	Діапазон частот зондуючого сигналу, ГГц	Роміри хвилеводу, мм	Матеріал зразка	Тип передавального пристрою	Тип приймального пристрою
1.	6,2...7,2	28 × 12,6	фторопласт-III	генератор імпульсів НВЧ Г4-122	радіометр
2.	10,0...11,0	23 × 10			
3.	7,0...18,0	16 × 8	кордієрит		
4.	33,0...34,0	7,2 × 3,4			

Зразок радіопоглинаючого матеріалу був встановлений всередині хвилеводу й опромінювався прямокутними радіоімпульсами певної частоти (табл. 1) для оцінки його властивостей щодо розсіювання електромагнітних хвиль. В кожному досліді відповідним чином змінювали ракурс опромінювання зразка за допомогою мікрометричного гвинта від 0 до 180 градусів. В ході проведення експерименту змінювалися частоти опромінювання з встановлюваним зразку матеріалу у відповідний хвилевод. Після проведення вимірювань таким чином був досліджений другий зразок радіопоглинаючого матеріалу.

В ході проведеного експерименту було визначено, що поглинання електромагнітної енергії дослідженим радіопоглинаючим матеріалом носить нерівномірний характер і залежить від кута опромінювання поверхні матеріалу зразка.

Основним результатом проведеного дослідження було отримання ефекту збудження та перевипромінювання при зміні стану прикордонного шару радіопоглинаючого матеріалу при його опроміненні високочастотним радіолокаційним сигналом на певних частотах [2].

Цей ефект можна пояснити наступним чином: якщо зважити на те, що кристалічна структура радіопоглинаючого матеріалу може бути описана у вигляді коливальних ланок з розосередженими параметрами [3], то у випадку співпадіння або кратності частот опромінюючого електромагнітного сигналу та власних коливань елементарних частинок, що складають кристалічну решітку радіопоглинаючого матеріалу, виникає резонансний ефект перевипромінювання електромагнітної енергії.

Таким чином, радіопоглинаючий матеріал переходить в збудже-

ний стан і втрачає свої поглинаючі властивості. Також, було визначено, що управління станом прикордонного шару радіопоглинаючого матеріалу можливе за допомогою варіювання фази зонduючого сигналу (тобто підстроюванням несучої частоти).

Використаний в ході експерименту зонduючий сигнал описується загальновідомою залежністю:

$$U(t) = U_m \sin(\omega t + \varphi_0), \quad (1)$$

де: U_m – амплітуда, ω – частота, t – час, φ_0 – початкова фаза.

Аргумент циклічної частоти ($\omega t + \varphi_0$) включає початкову фазу φ_0 , яка залежить від кута опромінювання, тобто $\varphi_0 = f(\nu)$. Резонансна величина фази визначається за допомогою формули

$$\varphi_{рез} = \frac{4\pi}{\lambda} (l_{хв} - l_{зр}) \pm \pi\nu, \quad (2)$$

де: λ – довжина хвилі сигналу опромінювання;

$l_{хв}$ – лінійний розмір хвилеводу (рис. 2);

$l_{зр}$ – лінійний розмір зразка (рис. 2);

ν – кут опромінювання.

Виходячи з цього, можна зробити висновок, що резонансний ефект може досягатися не тільки за рахунок співпадіння частоти зонduючого сигналу і власних коливань кристалічної структури фізеляжу, вкритого радіопоглинаючим матеріалом, але й при виконанні умов фазового збігу. Ефект фазового збігу і спостерігався під час проведення експерименту при зміні кута опромінювання зразка.

Резонансна величина частоти може бути визначена за наступною залежністю:

$$\omega_{рез} = \Delta\omega \frac{2l_{зр}}{c} \cos \nu, \quad (3)$$

де: $\Delta\omega$ – смуга зміни частоти генератора;

c – швидкість світла у вакуумі ($3 \cdot 10^8$ м/с).

Резонансні явища на близьких до розрахованих частотах при повторних експериментах підтверджують правильність одержаних результатів [2]. Резонансна частота (або частота биття) буде становити 11,22 ГГц для фторопласту-III та 10,7 ГГц для кордириту.

Характер залежностей амплітуди віддзеркаленого сигналу від кута опромінювання, який був отриманий в результаті вимірювань і наведений на рис. 3, свідчить про появу періодичних резонансних, так би мовити, “вікон прозорості” відповідно до кількості напівхвиль, розташованих в лінійному розмірі цілі. Зазначений ефект дозволяє стверджувати, що при можливості знаходження оптимальних кутів опромінювання, прийому, значень частоти, а також при відповідних удосконаленнях РЛС щодо методу їх

визначення, існують шляхи виявлення зі штучно зменшеною площею віддзеркалення для кордіериту.

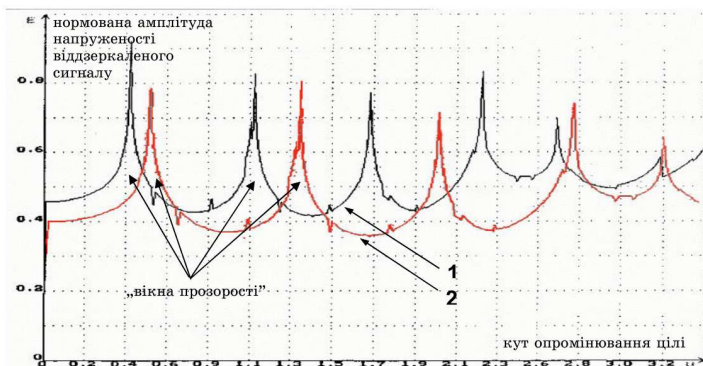


Рис. 3 – Залежність амплітуди збудженого електромагнітного сигналу зразка радіопоглинаючого матеріалу інтерференційного типу від кута її опромінювання при однопозиційній локації на частоті биття (1 – для фторопласту-III)

Головним недоліком отриманого резонансного сигналу є його нестабільність, мерехтіння, що, в свою чергу, призводить до інформаційної невизначеності про параметри руху. Крім того, сигнал биття є некорельованим у часі і не дає можливості визначення його параметрів, які необхідні для подальшого розрахунку дальності та швидкості руху.

Виходячи з цього, отриманий резонансний сигнал не дозволяє здійснювати стійке супроводження літака. Аналіз існуючих способів вторинної обробки радіолокаційної інформації свідчить про неможливість їх застосування при супроводженні в умовах виникнення інформаційної невизначеності про параметри руху. Тому виникає необхідність розробки інших методів і алгоритмів для вирішення завдання надійного супроводження і.

Проведені дослідження [2] показують, що нестабільності отриманого збудженого резонансного сигналу можливо позбутись завдяки комплексному використанню декількох джерел для оцінки параметрів руху цілі від активних (РЛС) та пасивних (оптичні засоби, тепловізори) засобів локації при поєднанні отриманої інформації у вирішальному правилі. Це правило можна покласти в основу пасивно-активного методу траєкторної підтримки супроводження траси в системах супроводження. Метод полягає в узагальненні інформації про параметри руху і, яка надійшла від активних та пасивних засобів виявлення. Підвищення точності ґрунтується на отриманні оціночних значень вимірних координат положення в кутомістній і азимутальній площинах та обчисленні і оцінці даль-

ності до цілі. Оцінені значенні параметрів руху в подальшому можуть використовуватись в навігації.

В якості пасивних засобів отримання інформації про параметри руху повітряної цілі пропонується використовувати радіооптичні антенні решітки в оптичному діапазоні електромагнітних хвиль [4]. В інфрачервоному діапазоні електромагнітних хвиль існує можливість первинної обробки інформації про об'єкт за допомогою застосування принципів, покладених в основу функціонування тепловізорів [5]. Дальність дії цих засобів досягає 70-80 км, яка співвідноситься з дальністю дії активних РЛС.

З аналізу певних залежностей можна визначити, що при відстані між динамічними об'єктами в діапазоні 150...250 м і при імовірності ухвалення рішення правильного ототожнення вимірів $P = 0,9$, імовірність помилкового рішення не буде перевищувати значення 0,1 [2]. Таким чином, реалізація даного методу ототожнення вимірів РЛС і пасивних засобів виявлення дозволить істотно зменшити кількість помилкових траєкторій на етапах зав'язки і їхньому супроводі.

Для вирішення задачі визначення дальності з малою ЕПВ на різних частотах зонduючого та збудженого сигналу пере випромінювання (сигналу биття) можна використати спосіб, в основу якого покладено вимірювання затримки часу між випромінюванням збуджуючого сигналу і отриманням сигналу випромінювання композитного матеріалу фюзеляжу в збудженому стані на частоті биття.

Запропонований спосіб виміру дальності може бути використаний при неможливості застосування когерентно-імпульсного способу, оскільки не відбувається віддзеркалення зонduючого радіоімпульсу на фіксованій частоті. Для реалізації цього способу збуджуючий сигнал (рис. 4а) повинен містити спектральні складові, які кратні до резонансної частоти вільних коливань композитного матеріалу фюзеляжу (рис. 4б).

Енергетичні коливання як елементарних частинок, так і кристалічної решітки в цілому, – складний процес, який умовно можна зобразити у вигляді гармонічної функції $U_2(t)$ з амплітудою, що промодульована гармонічною функцією з енергетичним спектром $E_2(\omega)$ [3] (рис. 4б). Відомо, що коливання елементарних частинок відбувається на частоті $\omega \geq 10^{23}$ Гц [3], тобто вплив збуджуючого сигналу (рис. 4а) неможливий, оскільки існуючі НВЧ-генератори не здатні генерувати електромагнітний сигнал такої високої частоти.

Однак, відповідно до результатів проведеного експерименту [2], спектр зонduючого сигналу має спектральні складові в діапазоні власних коливань елементарних частинок і, за умови фазового збігу, здатний збуджувати радіопоглинаючий матеріал (рис. 4в). Відповідно до класичного методу виміру дальності [6], необхідно ви-

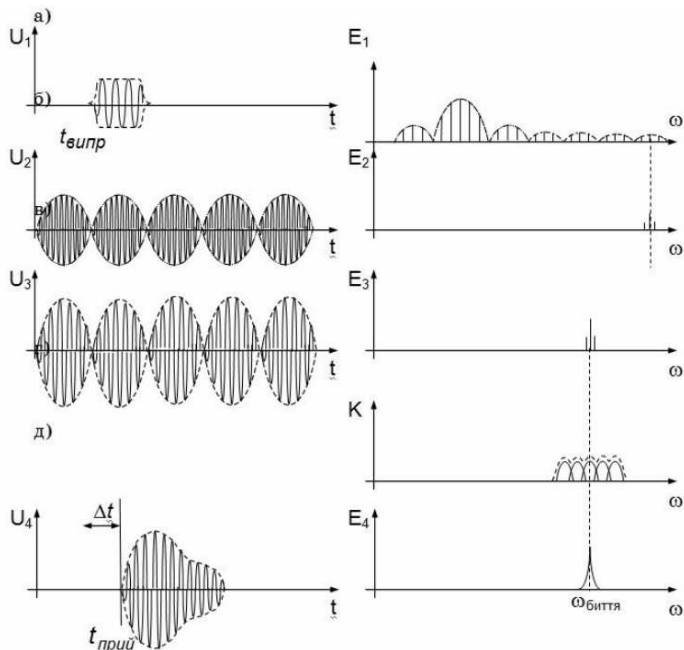


Рис. 4 – Епюра часових та частотних характеристик взаємодіючих електромагнітних полів збуджуючого сигналу і сигналу биття від збудженого поглинаючого матеріалу зразка.

значити час появи від цілі збудженого (резонансного) сигналу на частоті биття ($t_{\text{прий}}$). Це завдання можливо вирішити за допомогою використання панорамного приймача з миттєвою зміною смуги пропускання, частотна характеристика якого відображена на рис. 4г.

Спектр прийнятого сигналу биття на виході панорамного приймача буде наближатись до вигляду аروحного синусу (рис. 4д).

Дальність до цілі буде визначатись за формулою [6]:

$$D_u = \frac{c}{2} |t_{\text{випр}}_{f_1} - t_{\text{прий}}_{f_2}|, \quad (4)$$

де: c – швидкість розповсюдження збуджуючого радіоімпульсу;
 $t_{\text{випр}}_{f_1}$ – час випромінювання збуджуючого радіоімпульсу на резонансній для матеріалу радіопоглинаючого покриття фюзеляжу частоті f_1 ;

$t_{\text{прий}}_{f_2}$ – час прийому сигналу, який випромінює збуджений матеріал радіопоглинаючого покриття фюзеляжу на частоті f_2 .

Висновки

Результати теоретичних і практичних досліджень дозволяють сподіватись, що наведені методи визначення даних в принципі можуть бути використані для удосконалення систем виявлення і супроводження.

Тому доречно буде продовжити проведення досліджень в напрямку оцінки можливості використання отриманих відомостей про параметри руху, тобто визначити ступінь достатності точності визначення координат за даними методами для реалізації стійкого виявлення і супроводження повітряних літальних апаратів зі штучно зменшеною ЕПВ.

Технічна реалізація запропонованих рішень нададуть можливість удосконалення РТС.

Бібліографічний список

1. Солонніков В.Г., Пархомей І.Р., Рукосуев В.В. Аналіз можливостей щодо виявлення літаків зі штучно зниженою площею відзеркалення. – К.: Зб. наук. пр. ННДЦ. – №5(25), 2004 р. – С. 147-153
2. Пархомей І.Р. Літак як об'єкт радіолокації // Адаптивні системи управління. – К.: Сб. НТУУ «КПІ». – №3(24), 2000 р. – С.26–32
3. Карапетьянц М.Х., Дракин С.И. Строение вещества. – М.: Высшая школа, 1978 г. – 304 с.
4. Воскресенский Д.И., Гринев Д.Ю. Радио-оптические антенные решетки. – М.: Радио и связь, 1986 г. – 236 с.
5. Несветей Э.А. Специальные вопросы радиоэлектроники. – К.: Изд. КНУ, 1990 г. – 416 с.
6. Локационная системотехника / Под общ. ред. В.Б. Алмазова. – Харьков, изд. ХВУ ПВО, 1993. – 618 с.

Отримано 12.10.2013 р.