



دانشگاه شهریان

دانشکده مهندسی

گروه برق

پایان نامه کارشناسی

گرایش: مخابرات

عنوان:

تحلیل، طراحی و شبیه سازی فیلتر های ماکرو استریپ

استاد راهنما: دکتر علی میر کمالی

نگارش: محمد سپهری

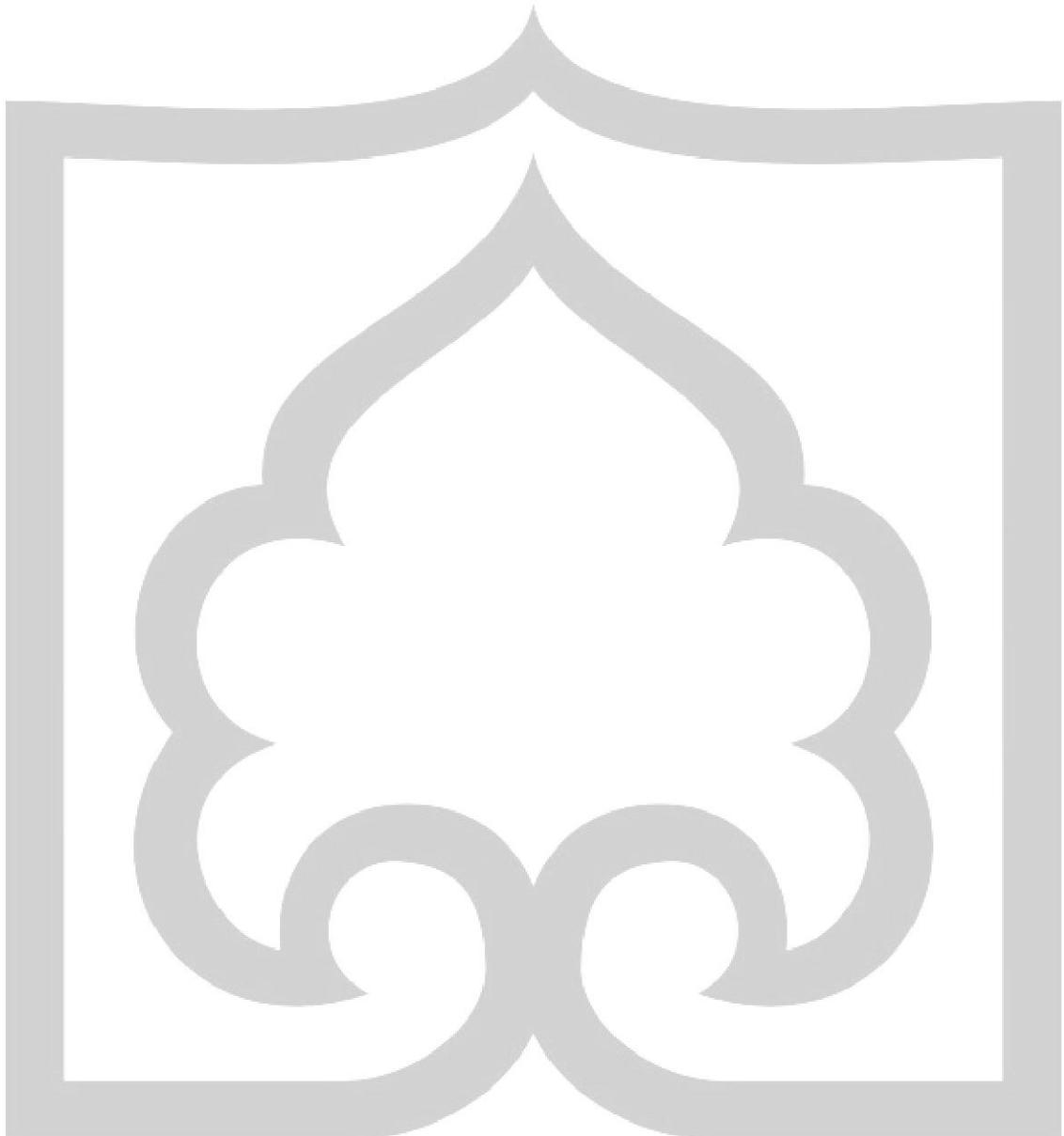
آبان ۸۷

فهرست مطالب :

۱	چکیده :
۲	مقدمه :
		فصل اول :
		۱- خطوط مایکرواستریپ
۳	ساختمان مایکرواستریپ
۴	امواج در مایکرواستریپ
۵	تقریب شبه TEM
۶	ثابت دی الکتریک و امپدانس مشخصه
۷	طول موج هدایتی و ...
۸	تأثیر ضخامت نوار
۹	پراکندگی در مایکرواستریپ
۱۰	تلفات در مایکرواستریپ
۱۲	تأثیر محفظه‌ی بیرونی
۱۳	امواج سطحی و مدهای بالاتر
۱۴	۱- خطوط تزویج شده :
۱۵	خازن‌های مدهای زوج و فرد
۱۷	امپدانس مشخصه و ثابت دی الکتریک برای مدهای زوج و فرد
۱۸	۱-۳ ناپیوستگی‌ها و اجزای مربوطه :
۱۸	ناپیوستگی‌های مایکرواستریپ :

۲۰	وجود پله در پهنهای مایکرواستریپ
۲۱	اتصال بازها
۲۲	فواصل مایکرواستریپ
۲۴	خم‌ها
۲۵	قطعات مایکرو استریپ
۲۵	سلف‌ها و خازن‌های فشرده
۳۱	عناصر شبه فشرده
۳۷	رزوناتورها
۴۲	محاسبه‌ی تلفات برای رزوناتورها
۴۶	۱-۴ انواع دیگر خطوط مایکرواستریپ
	فصل دوم :
۴۸	طرح فیلتر‌های پایین گذر
۴۹	فیلترهای نوع نردبانی L, C و امپدانس پله‌ای
۵۵	فیلترهای نوع نردبانی L, C با استفاده از استتاب‌های مدار باز
۶۳	فیلترهای پایین گذر فشرده با فطب‌های میرایی فرکانس محدود
	فصل سوم :
	فیلترهای میان گذر :
۷۱	فیلترهای رزوناتوری تزویج شده از انتهای نصف طول موج
۷۹	فیلترهای شانه‌ای

٧٩	طرح فيلتر
٨٣	مثال طراحى
٨٦	حساسيت



چکیده:

استفاده از خطوط مایکرواستریپ ، طی سالیان اخیر در ازدیاد روزافزون بوده است . علل این اقبال را می توان در کوچکی اندازه و امکان تغییرات شکلی زیاد این خطوط دانست .

از موارد استفاده‌ی این خطوط می‌توان به آن‌تنهای مختلف با ابعاد کوچک ، کاربرد در ساخت مدارات مجتمعی که در فرکانس‌های بالا کار می‌کنند و همچنین ، استفاده از آن در ساخت فیلترهای فرکانس گزین در فرکانس‌های مایکروویو می‌باشد . که مورد اخیر ، موضوع این پژوهه می‌باشد .

در این پژوهه ، پس از بررسی خطوط مایکرواستریپ و انواع مختلف قطعات و عناصری که توسط این خطوط ساخته می‌شود ؛ چگونگی طرح یک فیلتر مایکرواستریپ با استفاده از یک پیش‌الگوی اولیه مورد بررسی قرار گرفته است . سپس نتایج طراحی با استفاده از نرم افزار HFSS v10 شبیه سازی شده ، و با نتایج مطلوب مقایسه شده است . (شکل طرح در محیط HFSS بهمراه پاسخ فرکانسی رسم شده توسط نرم افزار ارائه شده است) و نهایتاً حساسیت پاسخ فرکانسی یک طرح از فیلترهای طراحی شده ، نسبت به چند پارامتر خطوط مایکرواستریپ به مدد شبیه سازی‌های متعدد ، معین شده است ..

مقدمه :

خطوط انتقال صفحه ای به محیط هایی همچون خط نواری^۱ ، ریز نوار^۲ (مایکرواستریپ) ، خط شیاری^۳ ، وساختارهای مشابه اطلاق می گردد . چنین خطوط انتقالی کم حجم و با قیمت پایین بوده و در آنها می توان از عناصری همچون دیود و ترانزیستور نیز استفاده نمود .

اولین استفاده از این نوع خطوط به زمان جنگ جهانی دوم بر می گردد ؛ ولی می توان گفت که تا سال ۱۹۵۰ خطوط انتقال صفحه ای ، پیشرفت چندانی نکردند .

خط مایکرواستریپ ابتدا در آزمایشگاههای ITT ساخته شد و رقیبی جدی برای خط نواری که مورد استفاده بسیار داشت به شمار آمد . مزیت خط مایکرو استریپ بر خط نواری پاسخ فرکانسی بهتر آن بود ولی در مقابل این مزیت ، یک ایراد مهم داشت و آن ضخامت زیاد زیرلایه^۴ ای آن بود ؛ تا آن که دردهه ای ۱۹۶۰ پاپیشرفت تکنولوژی های مرتبط ، این ضخامت به شدت کاهش یافت و منجر به ورود خطوط مایکرواستریپ به عرصه تولید و صنعت شد . امروزه خط مایکرواستریپ در مدارات مجتمع به هر خط انتقال دیگری ترجیح داده می شود .

یک نمونه از کاربردهای بسیار خطوط مایکرواستریپ ، استفاده در ساخت فیلترهایی است که در باند فرکانسی مایکروویو کار می کنند .

امروزه این فیلترها کاربردهای متنوع و مهمی نظیر ارتباط بی سیم (موبایل) ، رادارهای بی سیم یا سنسورهای بی سیم و ... دارند .

در نوشتار حاضر ابتدا به خطوط مایکرواستریپ پرداخته شده است . سپس در دو فصل فیلترهای مایکرواستریپ پایین گذر و میان گذر به اختصار مورد بررسی قرار گرفته اند .

¹ stripline

² microstrip

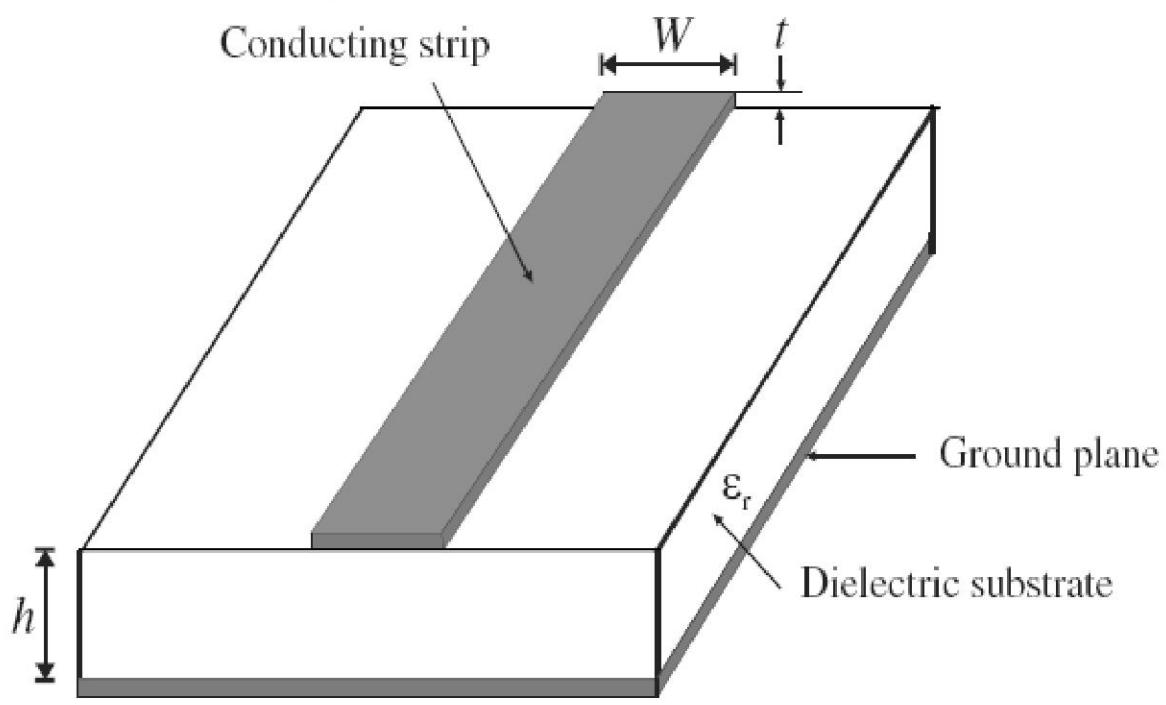
³ slotline

⁴ substrate

۱-۱ خطوط مایکرواستریپ

۱-۱-۱ ساختمان مایکرواستریپ:

ساختمان عمومی مایکرو استریپ در شکل نشان داده شده است. یک نوار هدایت کننده با پهنای W و ضخامت t بر روی زیرلایه^۱ دی الکتریک که ضریب دی الکتریک نسبی اش ϵ_r است و ضخامتش h وکف زیرلایه، یک لایه ی هادی زمین شده است.



شکل ۱-۱ ساختار عمومی مایکرو استریپ

substrate^۱

۱-۱-۲ امواج در مایکرو استریپ:

امواج در مایکرو استریپ در دوبخش هوا و دی الکتریک پخش می شوند که نتیجه‌ی غیرهمگن بودن ساختمان این خط انتقال است . بخاطر همین غیرهمگنی ذاتی ، خط مایکرو استریپ ، موج TEM رانمی تواند منتقل کند . علت این مطلب این است که موج در مد TEM فقط مؤلفه‌های ترانسورس دارد و سرعت انتشار آن به خواص ماده (ثابت گزندۀ الکتریکی ϵ و ثابت نفوذ مغناطیسی μ_0) بستگی دارد در حالی که با حضور دوماده‌ی هدایت کننده موج (زیرلایه‌ی دی الکتریک و هوا) ، مؤلفه‌های الکتریکی و مغناطیسی میدانها در خطوط مایکرو استریپ در جهت انتشار هیچگاه صفر نخواهند شد و سرعت انتشار آنها فقط به خواص مادی بستگی نخواهد داشت بلکه همچنین به ابعاد فیزیکی مایکرو استریپ هم بستگی خواهد داشت .

۱-۱-۳ تقریب شبه TEM

وقتی مؤلفه‌های طولی [در جهت انتشار] میدانهای مد غالب خط مایکرو استریپ خیلی کوچکتر از مؤلفه‌های عرضی میدان‌ها شد ، می‌توان از مؤلفه‌های طولی میدان صرفنظر کرد . در این صورت مد غالب رفتاری همانند مد TEM خواهد داشت . و تئوری خط انتقال TEM در مورد خط مایکرو استریپ بخوبی قابل کاربرد خواهد بود . که بنام تقریب شبه TEM نامیده می‌شود . و در اغلب فرکانس‌های کاربردی در مایکرو استریپ صدق می‌کند .

۱-۱-۴ ثابت دی الکتریک مؤثر و امپدانس مشخصه :

در تقریب شبه TEM ، یک ماده‌ی دی الکتریک همگن با ثابت گزندۀ الکتریک مؤثر جایگزین دی الکتریک‌هوا‌ی ناهمگن در مایکرو استریپ می‌شود . مشخصه‌ی انتقال مایکرو استریپ با دو

پارامتر توضیح داده می‌شود . یعنی ثابت دی الکتریک مؤثر ϵ_{re} و امپدانس مشخصه Z_c ، که ممکن است با تحلیل و شبیه‌سازی بدست آید . در تحلیل شبه ایستا ، مد پایه‌ای انتشار موج در

مايكرو استريپ ، TEM فرض می شود . سپس دو پارامتر مايكرو استريپ بالا ، از مقادير دو خازن، طبق فرمول زير بدست می آيند.

C_d خازن در واحد با زيرلايه دی الکترونيك است.

$$\varepsilon_{re} = \frac{C_d}{C_a}$$

C_a خازن در واحد بازيرلايه دی هوا است.

c سرعت انتشار موج در خلا است .

$$Z_c = \frac{1}{c\sqrt{C_a C_d}}$$

برای هادي های بسيار نازک (يعني $t \rightarrow 0$) دقت محاسبات بفرم زير بالاتر از ۱٪ است:

For $W/h \leq 1$:

$$\varepsilon_{re} = \frac{\varepsilon_r + 1}{2} + \frac{\varepsilon_r - 1}{2} \left\{ \left(1 + 12 \frac{h}{W} \right)^{-0.5} + 0.04 \left(1 - \frac{W}{h} \right)^2 \right\}$$

$$Z_c = \frac{\eta}{2\pi\sqrt{\varepsilon_{re}}} \ln \left(\frac{8h}{W} + 0.25 \frac{W}{h} \right)$$

كه $\eta = 120\pi$ امپدانس مشخصه دی موج در محيط خلا می باشد.

For $W/h \geq 1$:

$$\varepsilon_{re} = \frac{\varepsilon_r + 1}{2} + \frac{\varepsilon_r - 1}{2} \left(1 + 12 \frac{h}{W} \right)^{-0.5}$$

$$Z_c = \frac{\eta}{\sqrt{\varepsilon_{re}}} \left\{ \frac{W}{h} + 1.393 + 0.677 \ln \left(\frac{W}{h} + 1.444 \right) \right\}^{-1}$$

بيان های بادقت بالاتری هم برای امپدانس مشخصه و ثابت دی الکتریک مؤثر وجود دارد که یکی از آن

ها به قرار زیر است :

$$\varepsilon_{re} = \frac{\varepsilon_r + 1}{2} + \frac{\varepsilon_r - 1}{2} \left(1 + \frac{10}{u} \right)^{-ab}$$

where $u = W/h$, and

$$a = 1 + \frac{1}{49} \ln \left(\frac{u^4 + \left(\frac{u}{52} \right)^2}{u^4 + 0.432} \right) + \frac{1}{18.7} \ln \left[1 + \left(\frac{u}{18.1} \right)^3 \right]$$

$$b = 0.564 \left(\frac{\varepsilon_r - 0.9}{\varepsilon_r + 3} \right)^{0.053}$$

دقت این مدل برای $0.01 \leq u \leq 10$ و $\varepsilon_r \leq 128$ بیش از ۲٪ است.

بيان با دقت بالاتر برای امپدانس مشخصه :

$$Z_c = \frac{\eta}{2\pi\sqrt{\varepsilon_{re}}} \ln \left[\frac{F}{u} + \sqrt{1 + \left(\frac{2}{u} \right)^2} \right]$$

where $u = W/h$, $\eta = 120\pi$ ohms, and

$$F = 6 + (2\pi - 6) \exp \left[- \left(\frac{30.666}{u} \right)^{0.7528} \right]$$

دقت برای $u \leq 1$ بیش از ۱٪ و برای $u \leq 1000$ بیش از ۰.۳٪ است .

۱-۱-۵ طول موج هدایتی ، ثابت انتشار ، سرعت فاز و طول الکتریکی :

ثابت دی الکتریک مؤثر مایکرواستریپ که تعیین شد . طول موج هدایتی مذکوب مایکرواستریپ با رابطه زیر بدست می آید :

$$\lambda_g = \frac{\lambda_0}{\sqrt{\epsilon_{re}}}$$

که طول موج فضای آزاد در فرکانس کاراست . جایی که فرکانس برحسب GHZ داده می شود ،

طول موج هدایتی ، مستقیما از رابطه زیر برحسب میلی متر محاسبه می شود :

$$\lambda_g = \frac{300}{f(GHZ) \sqrt{\epsilon_{re}}} \quad (\text{mm})$$

ثابت انتشار β و سرعت فاز v_p هم با روابط زیر معین می شوند :

$$\beta = \frac{2\pi}{\lambda_g}$$

$$v_p = \frac{\omega}{\beta} = \frac{c}{\sqrt{\epsilon_{re}}} \quad \text{که } c \text{ سرعت موج در خلاء است .}$$

طول الکتریکی θ برای طول فیزیکی داده شده ۱ برای مایکرواستریپ ، با رابطه زیر تعریف می شود :

$$\theta = \beta l$$

$$l = \frac{\lambda_g}{2} \quad \text{و } \theta = \pi \quad \text{و } l = \frac{\lambda_g}{4} \quad \text{و } \theta = \frac{\pi}{2} \quad \text{در نتیجه وقتی که }$$

اینها بنام ربع طول موج و نصف طول موج خطوط مایکرواستریپ نامیده می شود که در طراحی فیلترهای مایکرواستریپ اهمیت دارند .

۱-۱-۶ تأثیر ضخامت نوار:

تا بحال به تأثیر ضخامت نوار توجهی نداشتم . وقتی که خط مایکرواستریپ بوسیلهٔ غشای نازکی از هادی درست می شود ؛ ضخامت t معمولاً بسیار کوچک است . بنابراین تأثیر آن بکلی نادیده گرفته می شود . و گرنه تأثیر آن در امپدانس مشخصه و ثابت دی الکتریک مؤثر ، شامل عبارت زیر می شود :

For $W/h \leq 1$:

$$Z_c(t) = \frac{\eta}{2\pi\sqrt{\epsilon_{re}}} \ln \left\{ \frac{8}{W_e(t)/h} + 0.25 \frac{W_e(t)}{h} \right\}$$

For $W/h \geq 1$:

$$Z_c(t) = \frac{\eta}{\sqrt{\epsilon_{re}}} \left\{ \frac{W_e(t)}{h} + 1.393 + 0.667 \ln \left(\frac{W_e(t)}{h} + 1.444 \right) \right\}^{-1}$$

که :

$$\frac{W_e(t)}{h} = \begin{cases} \frac{W}{h} + \frac{1.25}{\pi} \frac{t}{h} \left(1 + \ln \frac{4\pi W}{t} \right) & (W/h \leq 0.5\pi) \\ \frac{W}{h} + \frac{1.25}{\pi} \frac{t}{h} \left(1 + \ln \frac{2h}{t} \right) & (W/h \geq 0.5\pi) \end{cases}$$

$$\epsilon_{re}(t) = \epsilon_{re} - \frac{\epsilon_r - 1}{4.6} \frac{t/h}{\sqrt{W/h}}$$

در روابط بالا ، ϵ_{re} ثابت دی الکتریک مؤثر به ازای $t = 0$ است . و مشهود است که تأثیر ضخامت نوار در هر رابطهٔ امپدانس مشخصه و ثابت دی الکتریک مؤثر بصورت ناچیزی به ضریب کوچک $\frac{t}{h}$ بستگی دارد . اگرچه تأثیر ضخامت نوار برای تضعیف خط مایکرواستریپ ، مهم و قابل توجه است.

دانشجویان محترم:

جهت دسترسی به متن کامل پایان نامه‌ها به کتابخانه دانشکده مهندسی و یا آزمایشگاه پژوهش گروه برق مراجعه فرمایید.

مراجع :

[1] Jia Sheng Hong , M.J.Lancaster , Microstrip Filters for RF/Microwave Applications , John wiley , New York , 2001.

- [2] Daniel G.Swanson,Jr.Wolfgang J.R. Hoefer. Microwave Circuit Modeling Using Electromagnetic Simulation . ARTECH HOUSE,INC . Boston, London ,2003.
- [3] HFSS User's guid , Ansoft Corporation ,Pittsburgh, 2003
- [4] David M . Pozar , Microwave Engineering , 3rd ed , Wiley, 2005.