

اندازه‌گیری میدانی تلفات پیوندگاه فیبرهای NZDSF، DSF و SMF در برخی شبکه‌های مخابرات نوری کشور

فرامرز اسمعیلی سراجی¹، حسن فرخ پیام²، علیرضا ذاکری³، منصور رضایی مرساق⁴

چکیده: اتصال فیبرهای نوری همسان و ناهمسان با یکدیگر در طراحی، نصب و نگهداری شبکه‌های کابل نوری بسیار حایز اهمیت است. شناسایی و بررسی عامل‌های مؤثر در تلفات اتصال این فیبرها با یکدیگر گامی مهم در بالا بردن کیفیت شبکه‌های فیبرنوری است. این عامل‌ها را می‌توان به دو دسته درونی و برونی تقسیم کرد. عامل‌های درونی بعد از ساخت فیبرنوری غیر قابل تغییر هستند. عامل‌های مؤثر و ایجاد کننده تلفات در پیوندگاه فیبرها از عامل‌های برونی محسوب می‌شوند که شامل ناهم‌راستایی‌های عرضی، زاویه‌ای و جابه‌جایی طولی فیبرهای در محل اتصال است. دستگاه جوش، برش فیبرها، نحوه انجام آزمایش و مهارت کاربر از دیگر عامل‌های اثر گذار در زمان اتصال هستند. در این مقاله، نتیجه‌های اندازه‌گیری میدانی تلفات پیوندگاه فیبرهای همسان و ناهمسان در برخی شبکه‌های مخابرات نوری کشور ارائه شده که در آن اثرگذاری هر یک از عامل‌های یاد شده بر نتیجه‌های به‌دست آمده بررسی شده و با نتیجه‌های تحلیل نظری مقایسه شده‌اند. نتیجه‌های ارائه شده می‌تواند برای مهندسان اجرایی شبکه‌های مخابرات نوری مفید و قابل استفاده باشد.

واژه‌های کلیدی: اندازه‌گیری، تلفات پیوندگاه، فیبرنوری همسان و ناهمسان.

1. مقدمه

فیبرهای نوری در قالب طول‌های نامحدود و بلند ساخته نمی‌شوند، بنابراین برای خطوط ارتباطاتی راه دور، فیبرهای نوری کابل شده مختلف ممکن است در نقاط متعددی به همدیگر متصل شوند [1]. به همان اندازه نصب کابل‌های نوری پر اهمیت است، نگهداری و تعمیرات اتصال‌های آن‌ها نیز دارای اهمیت است. بنابراین، برای رسیدن به انعطاف‌پذیری در نصب و عملیات تعمیر و نگهداری لازم است که به روش‌های اتصال مورد استفاده برای فیبرنوری توجه شود. روش‌های

اتصال به‌طور غیر قابل اجتناب به ساختار فیبرهای نوری و عملکرد اتصال‌ها وابسته است [2-4].

تفاوت اصلی بین اتصال‌های مسی و فیبرنوری این است که در اتصال‌های مسی تماس فیزیکی بین دو کابل کافی است و عبور جریان الکتریکی کاملاً و صرفاً وابسته به تماس فیزیکی و الکتریکی خوب بین سیم‌ها است که توسط مازول‌ها و اتصالات‌گرها صورت می‌گیرد ولی برای رسیدن به عملکرد رضایت‌بخش در یک اتصال فیبرنوری لازم است که ظرفیت پذیرش نوری را از یک فیبر (ورودی) به دیگری (خروجی) افزایش دهیم. روش‌های اتصال فیبرنوری غالباً اهمیت به‌سزایی در طرح کابل کشی دارند چون به‌طور قابل ملاحظه میزان توان تلف شده در یک اتصال می‌تواند معادل توان انتقال یافته در چند صد متر کابل نوری باشد. بنابراین، کسب مفاهیم کامل مکانیزم‌های فرایند اتصال و اندازه‌گیری آن‌ها از اهمیت خاصی برخوردار است.

(1) استادیار، گروه مخابرات نوری، مرکز تحقیقات مخابرات ایران، تهران
feseraji@itrc.ac.ir

(2) استادیار، گروه فیزیک، دانشگاه آزاد اسلامی، واحد تهران شمال

(3) دانش آموخته، گروه فیزیک، دانشگاه آزاد اسلامی، واحد تهران شمال

(4) استادیار، گروه فیزیک، دانشگاه آزاد اسلامی، واحد تهران شمال

طول تقریبی 50 میلی‌متر در پیوندگاه قرار گرفته و تنظیم می‌شوند. اتصال‌های مکانیکی فیبرهای تک مد به تنظیم قطر خارجی آن‌ها بستگی دارد. این مساله دقت هم مرکز بودن مغزی و پوشش فیبرهای نوری را برای رسیدن به یک اتصال مطلوب با اهمیت می‌سازد. در روش اتصال مکانیکی، دو انتهای فیبرها در یک صفحه قرار گرفته و سپس مغزی‌ها نسبت به هم تنظیم می‌شوند. انتهای تمیز و بدون پوشش فیبرها وارد لوله تنظیم کننده شده و به هم متصل می‌شوند. برای کاهش بازتابش در محل پیوندگاه، لوله اتصال توسط سازندگان از ماده ژله‌ای پر می‌شود. معمولاً فیبرها با فشار در کنار هم نگه داشته می‌شوند.

فیبرهای تک مد با مغزی‌های کوچک دارای قطر میدان مد کوچکی هستند و بیش‌تر تحت تأثیر عدم هم‌راستایی در یک اتصال قرار می‌گیرند. اتصال‌های مکانیکی که مستعد رسیدن به عملکرد قابل قبولی در یک سیستم تک مد باشند تا حدی گران‌قیمت بوده و وقت بیش‌تری برای نصب آن‌ها صرف می‌شود. تلفات الحاقی عمده برای اتصال‌های مکانیکی تک مد از 0/05 تا 0/2 دسی بل تغییر می‌کند.

2-2. اتصال‌های هم‌بافت

اتصال هم‌بافت از نوع اتصال دایم است که با عمل جوش انجام می‌گیرد. به دلیل بهبود مداوم تجهیزات و پیشرفت‌های تکاملی کنترل شکل‌های هندسی فیبرهای نوری تولید شده، امروزه با پیشرفت ابزار جوش و فیبرهای جدیدتر، به‌دست آوردن اتصال‌های هم‌بافت مطلوب بسیار آسان است [5-9].

اگر چه از نظر اقتصادی این روش اتصال پرهزینه است و نیاز به سطح مهارت نسبتاً بالای اپراتور مفصل بند دارد، ولی از پر استفاده‌ترین روش باقی مانده و نسبت به سایر روش‌ها از دقت بالاتری برخوردار است. هرچند در شرایطی که زمان و سرعت مطرح باشند زیاد مناسب به نظر نمی‌رسد. اکثر مرحله‌های عملیات جوش

برای درک بیش‌تر نتیجه‌های به‌دست آمده در این مقاله، نخست شرح شیوه‌های اتصال فیبرها و انواع آن‌ها به‌همراه عامل‌های تلفات در پیوندگاه‌های نوری ارائه خواهد شد. سپس با در نظر گرفتن ناهم‌راستایی‌های مختلف، تلفات در اتصال‌های فیبرهای هم‌مان و ناهم‌مان (از نوع تک مد معمولی¹، فیبر با پاشش انتقال یافته² و پاشش انتقال یافته غیر صفر³) محاسبه و تحلیل نظری خواهد شد.

2. شیوه‌های اتصال فیبرها

به‌طور کلی اتصال فیبرها به دو صورت موقت و دایم صورت می‌گیرد. اتصال دایم فیبرها با عمل جوش، موسوم به اتصال هم‌بافت است که می‌تواند از بهترین روش‌ها برای پیوند فیبرها با تلفات کم باشد. در اتصال موقت از اتصال‌گرهای قابل قطع و وصل شدن استفاده می‌شود که مزیت‌های زیادی بر حسب انعطاف‌پذیری دارند، اما سطح تلفات ایجاد شده در آن‌ها به اندازه اتصال دایم نیست [2،3].

در عملکرد پیوند فیبرها باید سه عامل فیبر، روش تنظیم و مکانیزم‌های پیوند را به‌عنوان سه مفهوم جدا ناپذیر به حساب آورد و پیوندگاه را به‌عنوان یک قسمت از اجزای ساختار مرکب آن در نظر گرفت. در مکانیزم پیوند مطلوب، خواه اتصال دایم یا اتصال‌گرهای موقت، همواره عملکرد نهایی و مقاوم سازی فیبر مد نظر است. ارزیابی غیر دقیق تلفات بالقوه پیوندگاه در طراحی می‌تواند به‌طور بنیادی، انعطاف‌پذیری شبکه را در هنگام نصب تحت تأثیر قرار داده و منبع مشکلات شبکه باشد و حتی ممکن است باعث خرابی شبکه شود [2].

1-1. اتصال‌های مکانیکی

اتصال مکانیکی، یک اتصال موقت است که در آن دو یا چند فیبرنوری تک یا چند مد توسط مکانیزمی به

1) Single-Mode Fiber: SMF

2) Dispersion-Shifted Fiber: DSF

3) Nonzero Dispersion-Shifted Fiber: NZDSF

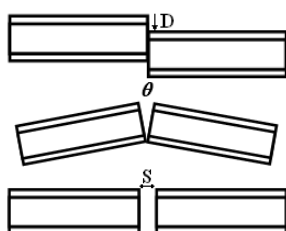
شکل 1: تلفات درونی اتصال تک مد بر حسب نسبت قطر میدان مد

3-2. عامل‌های بیرونی

عامل‌های بیرونی مرتبط با فرایندهای اتصال، توسط عملیات یا تجهیزات اتصالگرها ایجاد می‌شوند. عامل‌های فرایند اتصال شامل ناهم‌راستایی‌های عرضی، زاویه‌ای، آلودگی انتهای فیبر، سطح مهارت کاربر و نوع سیستم به کار رفته در دستگاه جوش و غیره هستند که بر کیفیت اتصال تاثیر می‌گذارند. عامل‌های دیگر فرایند اتصال که در اتصال‌های مکانیکی وجود دارند شامل جابه‌جایی طولی فیبرها، زاویه شیب سطح انتهای فیبر و بازتاب فرنل است. آماده‌سازی محل کار و کابل، جداسازی پوشش فیبر، برش و تمیزکاری انتهای فیبر از عامل‌های بیرونی تأثیرگذار بر پیوندگاه فیبرنوری هستند که ممکن است باعث افزایش تلفات پیوندگاه شوند.

از عامل‌های بیرونی که در اجرای اتصال‌های فیبرهای نوری حایز اهمیت هستند عبارتند از: آماده سازی محل کار، جداسازی پوشش فیبر، تمیز کاری سطح فیبر، برش انتهای فیبر. عدم انجام درست هر یک از این عامل‌ها باعث افزایش شدید تلفات در اتصال فیبرها خواهد شد [10,9].

از عامل‌های دیگر مؤثر در تلفات پیوندگاه فیبرها، می‌توان ناهم‌راستایی‌هایی عرضی، زاویه‌ای و جابه‌جایی طولی فیبرها را نام برد که به ترتیب در شکل (2) نشان داده شده‌اند. در زمان اتصال ممکن است دو فیبر متصل شده نسبت به محورهایشان حداقل در یکی از این حالت‌های فوق قرار بگیرند. البته دستگاه‌های جوش به-طور خودکار این ناهم‌راستایی‌ها را تا حد ممکن کاهش می‌دهند [11].



به صورت خودکار انجام می‌شود. قسمت اعظم این روش که نیاز به مهارت دارد، برش فیبر است که برای رسیدن به یک اتصال مطلوب دارای اهمیت بسیار است [6]. اتصال‌های مکانیکی و هم‌بافت قابل قبول به کیفیت برش و نوع دستگاهی که با آن عمل برش انجام می‌شود، بستگی دارد.

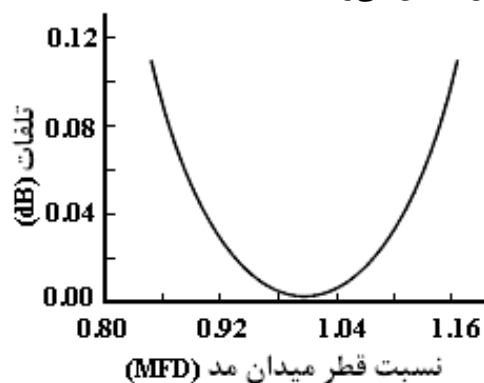
3. عامل‌های تلفات در پیوندگاه‌های نوری

عامل‌هایی که باعث تلفات در هر روش اتصال فیبرها می‌شوند به ساختار فیبر، مهارت اپراتور و نوع دستگاه جوش مربوط می‌شوند. به‌طور کلی، عامل‌های تلفات در پیوندگاه به صورت درونی و بیرونی دسته‌بندی می‌شوند.

3-1. عامل‌های درونی

این عامل‌ها مربوط به ساختار فیبرنوری هستند. تلفات ناشی از آن‌ها در زمان تولید فیبر مشخص می‌شوند و خارج از کنترل فردی است که اتصال را انجام می‌دهد.

همانند گشودگی عددی فیبر، قطر میدان مد علاوه بر وابستگی به ضریب شکست مغزی و غلاف، به شعاع مغزی نیز وابسته است. در فیبرهای تک مد، عدم تناسب قطر میدان مد بین دو فیبر اتصال داده شده، عامل غالب مرتبط با فیبر است. برآورد توزیع تلفات درونی به علت عدم تناسب قطر میدان مد در شکل (1) ترسیم شده است. در این شکل مشاهده می‌شود، در بازه 0/98 تا 1/04 نسبت قطر میدان مد، تلفات اتصال به حداقل ممکن می‌رسد [5].



2-4. محاسبه تلفات در پیوندگاه‌های فیبرهای

نوری تک مد

با توجه به نوع اتصال و نوع فیبرها، تلفات در پیوندگاه از رابطه زیر به دست می‌آید. این رابطه شامل کلیه اتصالاتها از جمله اتصالاتهای مکانیکی است. با توجه به شرایط جوش فیبر، این رابطه نیز در قسمت-های مختلف دچار تغییراتی می‌شود [10،11]:

$$L_{sm-tot} = -10 \log \left[16n_1^2 n_3^2 / (n_1 + n_3)^4 \frac{\sigma}{q} e^{-pu/q} \right] \quad (2)$$

که در آن n_1 ضریب شکست مغزی فیبر فرستنده، n_3 ضریب شکست محل اتصال بین دو فیبر و λ طول موج نور است. پارامترهای دیگر در رابطه (2) به صورت زیر تعریف شده‌اند:

$$k = 2\pi n_3 / \lambda \quad (3)$$

$$G = s / kw_1^2 \text{ و } s = \text{جابه‌جایی طولی} \quad (4)$$

$$F = D / kw_1^2 \text{ و } D = \text{ناهم‌راستایی عرضی} \quad (5)$$

$$u = (\sigma + 1) 2F^2 + 2\sigma FG \sin \theta + \sigma(G^2 + \sigma + 1) \sin^2 \theta \quad (6)$$

$$q = G^2 + (\sigma + 1)^2 \quad (7)$$

$$p = k^2 w_1^2 \quad (8)$$

$$\sigma = w_2^2 / w_1^2 \quad (9)$$

که در آن w_1 شعاع میدان مد فیبر فرستنده و w_2 شعاع میدان مد فیبر گیرنده است.

شکل 2: ناهم‌راستایی عرضی D (بالایی)، زاویه‌ای θ (میانی) و جابه‌جایی طولی S (پایینی).

علاوه بر عامل‌های گفته شده که تقریباً در عمل غیر قابل اجتناب هستند، سطح مهارت در انجام فرایند اتصال نیز از دیگر موردهای قابل ذکر است. تنظیم نادرست تجهیزات و دستگاه اتصال نیز بر کیفیت اتصال تاثیر می‌گذارد.

4. محاسبه تلفات در پیوندگاه‌های نوری

1-4. تلفات ورودی

عملکرد نوری هر اتصال را می‌توان از دو جنبه عملکرد عبوری و عملکرد برگشتی پیوندگاه مورد بررسی قرار داد. عملکرد عبوری پیوندگاه با نسبت نیروی انتقالی از فیبر فرستنده به مغزی فیبر گیرنده بیان می‌شود. عملکرد برگشتی که به‌عنوان تلفات برگشتی از آن یاد می‌شود، نسبت توان برگشتی از پیوندگاه به توان فرودی به آن تعریف می‌شود.

تلفات ورودی اصطلاحی است که به کاهش در توان انتقالی که توسط اتصال ایجاد می‌شود اطلاق می‌شود. به‌طور کلی تلفات بر حسب دسی‌بل با رابطه زیر بیان می‌شود [11]:

$$L(dB) = -10 \log(P_i / P_o) \quad (1)$$

که در آن P_i توان ورودی و P_o توان خروجی است. یک اتصال مطلوب و آرمانی، 100٪ توان فرودی را انتقال می‌دهد ولی بسیاری از اتصالات دارای تلفات فرودی و برگشتی هستند. در اتصال آرمانی، هر دوی این تلفات صفر است، بدین معنی که کلیه نور فرودی از مغزی فیبر فرستنده توسط مغزی فیبر گیرنده دریافت و منتقل می‌شود. این امر زمانی محقق می‌شود که از کلیه عامل‌های تلفات‌زا در پیوندگاه اجتناب شود.

3-4. تحلیل نظری تلفات اتصال فیبرها

در تحلیل نظری اتصال فیبرهای مختلف از مشخصات استاندارد فیبرهای SMF، DSF و NZDSF مورد استفاده در مخابرات کشور در جدول (1) استفاده شده است. با استفاده از رابطه (2) و مقادیرهای استاندارد، اثر ناهم‌راستایی‌های عرضی، طولی و زاویه‌ای بر تلفات اتصال فیبرهای مختلف تعیین شده‌اند. برای تعیین اثر ناهم‌راستایی عرضی در محل اتصال، فرض شده که ناهم‌راستایی زاویه‌ای و جابه‌جایی طولی بین دو فیبر صفر و ضریب شکست مغزی دو فیبر و محل اتصال 1/456 است. تغییرات ناهم‌راستایی عرضی از صفر تا 1 میکرومتر در نظر گرفته شده است. در جدول (2)، تلفات بیشینه اتصال بین فیبرهای مختلف به ازای ناهم‌راستایی عرضی 1 میکرومتر نشان داده شده است. در شکل (3)، تغییرات تلفات اتصال فیبرهای همسان و ناهمسان بر حسب جابه‌جایی طولی نشان داده شده است. در شکل (3 الف) مشاهده می‌شود، در اتصال فیبرهای همسان، تغییرات تلفات اتصال فیبرهای DSF حداکثر و اتصال فیبرهای SMF حداقل است. در اتصال فیبرهای ناهمسان، پیوندگاه فیبرهای DSF و SMF بیش‌ترین تلفات و پیوندگاه فیبرهای NZDSF و SMF کم‌ترین تلفات را نشان می‌دهد.

درحالتی که دو فیبر به همدیگر جوش داده می‌شوند با فرض یکسان بودن n_1 و n_3 ، رابطه (2) به صورت زیر ساده می‌شود:

$$L_{sm-fusion} = -10 \log \left[\frac{4\sigma}{q} \exp(-pu/q) \right] \quad (10)$$

در حالت آرمانی که از سه ناهم‌راستایی طولی، عرضی و زاویه‌ای صرف‌نظر می‌شود، رابطه (2) را می‌توان به صورت زیر نوشت:

$$L = -20 \log \left[(2w_1 w_2) / (w_1^2 + w_2^2) \right] \quad (11)$$

رابطه (11) نشان می‌دهد درحالت آرمانی، عامل مؤثر در تلفات پیوندگاه، قطر میدان مد دو فیبر است که با رابطه زیر تعیین می‌شود [12، 13]:

$$w_{1,2} = a \left[0.65 + \frac{1.619}{V^{3/2}} + \frac{2.879}{V^6} \right] \quad (12)$$

که در آن a شعاع مغزی و V بسامد بهنجار فیبر تک مد است. بنابراین، با توجه به بسامد بهنجار فیبر تک مد مشاهده می‌شود که تلفات پیوندگاه نهایتاً تأثیرپذیر از طول موج نور، شعاع مغزی، گشودگی عددی فیبر است.

جدول 1. مشخصات فیبرهای اندازه‌گیری شده

پارامتر	SM-G652	DSF-G653	NZDSF-G655
قطر میدان مد در 1550 نانومتر (μm)	9/2±0/2	7/8 ±0/5	9/6 ±0/4
قطر غلاف (μm)	125±1	125±1	125±1
خطای مرکزیت میدان مد (μm)	-	کم‌تر از 0/8	کم‌تر از 1
بیضی‌گونگی غلاف (%)	کم‌تر از 1	کم‌تر از 1	کم‌تر از 1
طول موج قطع فیبر (nm)	کم‌تر از 1252	کم‌تر از 1270	کم‌تر از 1480
تلفات خمشی در 1550 نانومتر (dB)	-	کم‌تر از 0/5	کم‌تر از 0/5
تضعیف در 1550 نانومتر (dB/km)	0/18	0/22	0/23
تضعیف در 1310 نانومتر (dB/km)	0/33	-	-
شیب پاشش λ_0 (ps/nm ² . (km) ^{0.5})	کم‌تر از 0/086	کم‌تر از 0/085	کم‌تر از 0/092
PMD در 1550 نانومتر (ps/km ^{0.5})	کم‌تر از 0/024	-	کم‌تر از 0/1

65	-	-	سطح موثر μm^2
6-2	3/5	16/2	پاشش رنگی (ps/nm.km)
1507	1575-1525	1311	طول موج پاشش صفر (nm)

شکل 3: اثر ناهمراستایی عرضی D بر تلفات اتصال فیبرهای (الف) همسان و (ب) ناهمسان

شرایط اتصال همانند مرحله قبل فرض شده و از ناهمراستایی عرضی و جابه‌جایی طولی صرف‌نظر شده است.

در شکل (4 الف) مشاهده می‌شود زمانی که فقط ناهمراستایی زاویه‌ای در پیوندگاه وجود دارد، در اتصال همسان، تلفات پیوندگاه فیبرهای SMF حداکثر و تلفات پیوندگاه فیبرهای DSF حداقل است. هر چه قدر ناهمراستایی زاویه‌ای بیشتر می‌شود، اختلاف بین تلفات پیوندگاه فیبرهای مختلف نیز افزایش می‌یابد.

جدول 3: مقدار تلفات اتصال برای 5 درجه ناهمراستایی زاویه‌ای.

نوع اتصال	بیشینه تلفات
SMF-SMF	0/52
DSF-DSF	0/28
NZDSF-NZDSF	0/45
SMF-NZDSF	0/57
SMF-DSF	1/19
NZDSF-DSF	0/78

تلفات پیوندگاه فیبرهای ناهمسان در شکل (4 ب)، نشان می‌دهد که پیوندگاه فیبرهای SMF و DSF دارای حداکثر و پیوندگاه فیبرهای SMF و NZDSF دارای حداقل تلفات است.

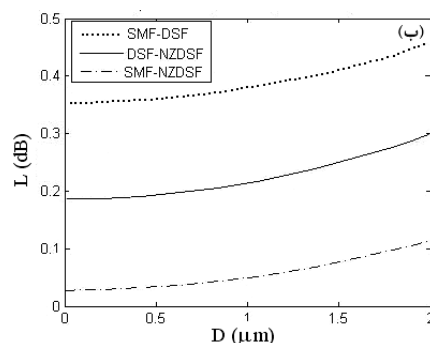
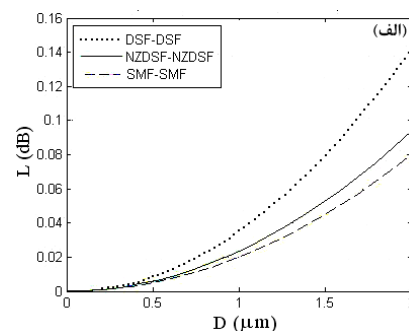
در تعیین اثر جابه‌جایی طولی بین فیبرهای همسان، از اثرات ناهمراستایی‌های زاویه‌ای و عرضی بین دو فیبر صرف‌نظر شده است. در جدول (4)، نتیجه تلفات بیشینه حل عددی جابه‌جایی طولی به ازای 3 میکرومتر جابه‌جایی نشان داده شده که در آن اتصال دو

شکل (4)، تغییرات تلفات پیوندگاه فیبرهای همسان و ناهمسان را برحسب ناهمراستایی زاویه‌ای نشان می‌دهد که در آن ناهمراستایی عرضی و جابه‌جایی طولی صفر فرض شده‌اند.

در جدول (3)، نتیجه محاسبات تلفات بیشینه ناشی از ناهمراستایی زاویه‌ای در اتصال فیبرهای مختلف به ازای 5 درجه ناهمراستایی در طول موج 1550 نانومتر آورده شده است.

جدول 2: تلفات اتصال به ازای ناهمراستایی عرضی 1 میکرومتر در طول موج 1550 نانومتر.

نوع اتصال	تلفات بیشینه
SMF-SMF	0/059
DSF-DSF	0/082
NZDSF-NZDSF	0/054
SMF-NZDSF	0/11
SMF-DSF	0/87
NZDSF-DSF	0/493

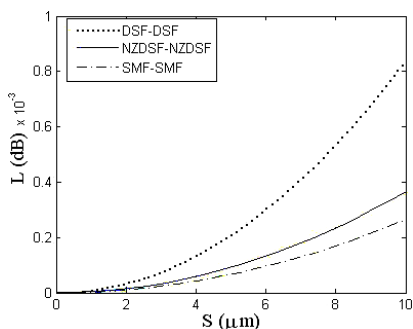
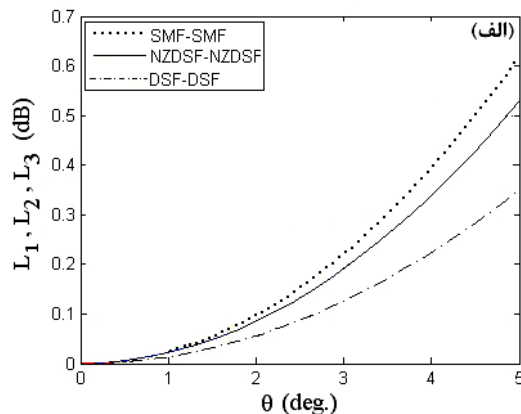


است که در محاسبه در نظر گرفته شده است. نتیجه‌های به‌دست آمده در جدول (5) ارائه شده است. در حالت آرمانی، تأثیرگذاری قطر میدان مد در اتصال فیبرهای NZDSF و SMF کم‌ترین و در اتصال فیبرهای DSF و SMF بیش‌ترین است.

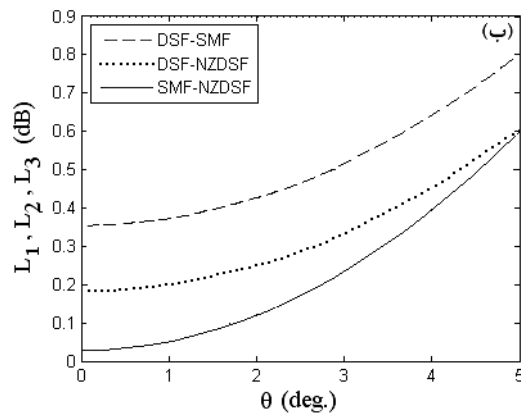
فیبر SMF کم‌ترین تلفات را نشان داده است. منحنی تغییرات تلفات بر اثر جابه‌جایی طولی در اتصال فیبرهای همسان SMF، DSF و NZDSF در بازه صفر تا 10 میکرومتر در شکل (5) ترسیم شده است.

جدول 4: تلفات اتصال برای جابه‌جایی طولی 3 میکرومتر در 1550 نانومتر.

تلفات بیشینه	نوع اتصال
0/00005	SMF-SMF
0/0001	DSF-DSF
0/00007	NZDSF-NZDSF
0/064	SMF-NZDSF
0/819	SMF-DSF
0/428	NZDSF-DSF



شکل 5: اثر جابه‌جایی طولی S در پیوندگاه فیبرهای همسان



جدول 5: تلفات اتصال فیبرهای ناهمسان در حالت آرمانی.

تلفات بیشینه	نوع اتصال
0/06	SMF-NZDSF
0/816	SMF-DSF
0/428	NZDSF-DSF

در جدول (6)، تلفات نظری اتصال فیبرهای همسان و ناهمسان ناشی از ناهم‌راستایی‌های عرضی و زاویه‌ای و جابه‌جایی طولی ارائه شده است. در اتصال فیبرهای همسان، اتصال فیبرهای SMF به ناهم‌راستایی عرضی و

شکل 4: اثر ناهم‌راستایی زاویه‌ای θ بر تلفات اتصال فیبرهای (الف) همسان و (ب) ناهمسان.

در پیوندگاه‌های فیبرهای همسان، اگر فقط جابه‌جایی طولی وجود داشته باشد، پیوندگاه فیبرهای SMF کم‌ترین تلفات و پیوندگاه فیبرهای DSF بیش‌ترین تلفات دارد.

در حالت آرمانی، ناهم‌راستایی‌های زاویه‌ای، عرضی و جابه‌جایی طولی بین فیبرها در محل اتصال وجود ندارد و قطر میدان فیبرها اثر غالب در ایجاد تلفات پیوندگاه

اندازه‌گیری تلفات پیوندگاه‌ها از دو طریق دستگاه جوش و دستگاه بازتاب‌سنج نوری (OTDR) صورت گرفته و با تحلیل نظری مقایسه شده است.

5-1. اندازه‌گیری تلفات توسط دستگاه جوش

برای بررسی اندازه‌گیری میدانی تلفات پیوندگاه، فیبرهای همسان و ناهمسان را با دستگاه جوش به هم متصل کرده و تلفات پیوندگاه را اندازه‌گیری کردیم. فیبرهای مورد بررسی از نوع SMF، DSF، NZDSF بوده‌اند که به صورت SMF+DSF، DSF+NZDSF، SMF+SMF، NZDSF+NZDSF، NZDSF+SMF به هم متصل شده‌اند.

جدول 7: استاندارد تلفات بیشینه پیوندگاه فیبرهای نوری بر حسب dB

تلفات با دستگاه OTDR	تلفات با دستگاه جوش	نوع فیبرنوری
0/5	0/05	فیبر DSF دارای مشکل جزئی
0/2	0/05	فیبر DSF برای اتصال همسان
0/2	0/05	فیبر SMF برای اتصال همسان
0/1	0/05	فیبر NZ-DSF برای اتصال همسان
1/5	0/08	فیبر DSF برای اتصال ناهمسان
1/5	0/08	فیبر SMF برای اتصال ناهمسان
1/5	0/08	فیبر NZ-DSF برای اتصال ناهمسان

جدول 8: استاندارد تلفات بیشینه کابل فیبرنوری (dB/km).

طول موج 1310 نانومتر		طول موج 1550 نانومتر		نوع فیبر
قبل از مفصل بندی	بعد از مفصل بندی	قبل از مفصل بندی	بعد از مفصل بندی	
		0/25	0/27	DSF دارای مشکل جزئی

جابه‌جایی طولی کم‌ترین حساسیت دارد در حالی که این دو عامل بیش‌ترین اثر را در اتصال فیبرهای DSF دارند. اثر ناهم‌راستایی زاویه‌ای در اتصال فیبرهای SMF بیش‌ترین و در اتصال فیبرهای DSF کم‌ترین تلفات را ایجاد می‌کند. در اتصال فیبرهای ناهمسان، ناهم‌راستایی‌های عرضی و زاویه‌ای در اتصال فیبر SMF به NZDSF و اتصال فیبر SMF به DSF به ترتیب کم‌ترین و بیش‌ترین تلفات را ایجاد می‌کنند.

جدول 6: مقایسه تلفات اتصال پیوندگاه فیبرهای همسان و ناهمسان.

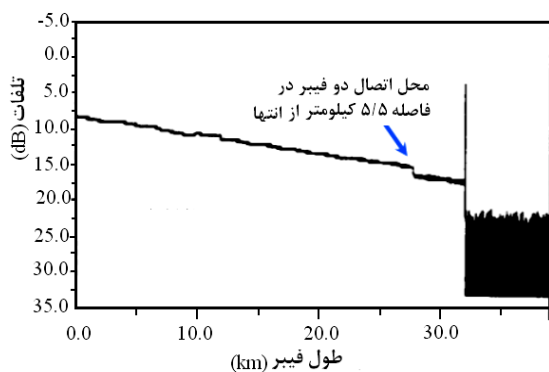
نوع اتصال	تلفات اتصال ناشی از:		
	ناهم-راستایی عرضی	ناهم-راستایی زاویه‌ای	جابه‌جایی طولی
SMF-SMF	کم‌ترین	بیش‌ترین	کم‌ترین
DSF-DSF	بیش‌ترین	کم‌ترین	بیش‌ترین
NZDSF-NZDSF	متوسط	متوسط	متوسط
SMF-NZDSF	کم‌ترین	کم‌ترین	-
DSF-SMF	بیش‌ترین	بیش‌ترین	-
DSF-NZDSF	متوسط	متوسط	-

5. نتیجه‌های اندازه‌گیری میدانی تلفات

پیوندگاه فیبرهای نوری

در اندازه‌گیری‌های به عمل آمده، از فیبرهای با مشخصات در جدول (1) و استانداردهای توصیه شده توسط مخابرات در جدول‌های (7) و (8) استفاده شده است. در جدول (8) تلفات مجاز قبل و بعد از مفصل-بندی کابل‌ها ارائه شده است. در موردی که مقدار ذکر نشده معیار، پاسخ سیستم است، یعنی تا جایی که سوئیچ مورد نظر جواب بدهد.

جوش به هم متصل شده‌اند و در شرایط موجود زمان اندازه‌گیری، اتصال فیبر NZDSF به DSF، SMF به NZDSF، DSF به SMF و NZDSF به NZDSF انجام شده است. در هر نوع اتصال، تلفات پیوندگاه را توسط دستگاه OTDR اندازه‌گیری کرده و با ترسیم منحنی-های میله‌ای هر اتصال، میانگین تلفات محاسبه شده است.



شکل 6: منحنی تلفات اتصال فیبرهای NZDSF و DSF از خروجی OTDR

در شکل (6)، منحنی تجربی تلفات اتصال فیبرهای NZDSF و DSF، 5/5 کیلومتر از انتهای فیبر NZDSF نشان داده شده که تلفات کل مسیر 9/7 dB به دست آمده است.

DSF برای اتصال همسان	0/25	0/27	0/36	0/45
SMF برای اتصال همسان	0/25	0/27	0/36	0/45
NZ-DSF برای اتصال همسان	0/23	0/25	-	-

در هر بار اتصال، متناسب با شرایط اندازه‌گیری هر کابل نوری، چند رشته فیبر همسان یا ناهمسان موجود در کابل پس از عمل اتصال با دستگاه جوش استاندارد، تلفات پیوندگاه اندازه‌گیری و ثبت شده است. برای دستیابی به مقدار تلفات استاندارد مطابق جدول (7)، عمل جوش دو فیبر با دفعات مختلف تکرار شده و مقدارهای بیشینه، کمینه و میانگین تلفات آن در بازه استاندارد محاسبه شده و منحنی‌های میله‌ای تلفات پیوندگاه به ازای دفعات عمل جوش برای هر نوع اتصال فیبرها ترسیم شده و در جدول (9) نشان داده شده است.

2-5- اندازه‌گیری تلفات پیوندگاه توسط دستگاه OTDR

در این بخش از اندازه‌گیری میدانی، تلفات پیوندگاه فیبرهای مختلف توسط دستگاه OTDR انجام شده است. در این بررسی نیز فیبرهای مختلف توسط دستگاه

جدول 9: اندازه‌گیری تلفات اتصال فیبرهای همسان و ناهمسان با استفاده از دستگاه جوش

تلفات اتصال حاصل از تعداد دفعات جوش	تلفات (dB)			تعداد اتصال‌های انجام شده	نوع فیبرهای اتصالی
	میانگین	حداقل	حداکثر		
	0/109	0/01	0/39	20	SMF+DSF

<p>تلفات اتصال (dB)</p>	0/086	صفر	0/36	22	+NZDSF DSF
<p>تلفات اتصال (dB)</p>	0/026	0/01	0/1	100	SMF+SMF
<p>تلفات (dB)</p>	0/044	صفر	0/12	100	+NZDSF NZDSF
<p>تلفات (dB)</p>	0/073	صفر	0/39	100	+SM NZDSF

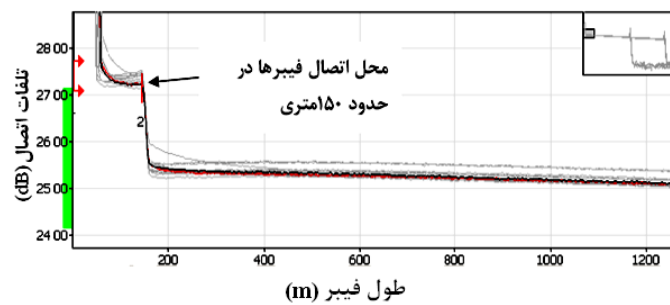
نقطه 150 متری از انتهای فیبر نشان داده شده است. میانگین تلفات اتصال 1/84 dB به دست آمده است. این اندازه‌گیری در طول موج 1310 نانومتر انجام شده است.

در جدول (10)، کلیه نتیجه‌های اندازه‌گیری تلفات اتصال فیبرهای همسان و ناهمسان توسط دستگاه OTDR نشان داده شده است. در شکل (7)، نمایش هم‌زمان منحنی تلفات اتصال 12 رشته فیبر DSF به SMF از خروجی OTDR در

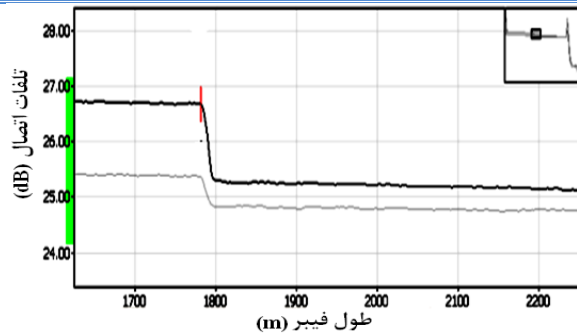
جدول 10: اندازه‌گیری تلفات اتصال فیبرهای همسان و ناهمسان با استفاده از دستگاه OTDR

تلفات اتصال به ازای شماره فیبرهای موجود در کابل	تلفات (dB)			تعداد فیبرهای موجود در کابل	نوع فیبرهای اتصالی
	میانگین	حداقل	حداکثر		
	1/84	1/65	2/067	12	SMF+DSF

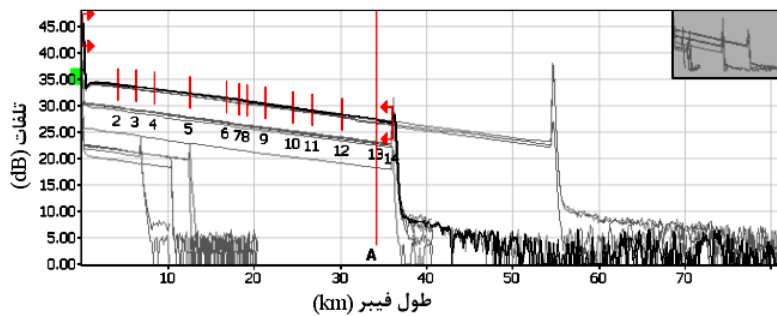
	1/30	1/11	1/42	4	+NZDSF DSF	
	0/093	0/057	0/128	9	+NZDSF NZDSF	
	0/62	0/531	0/709	در 1550	12	+SMF NZDSF
	1/45	1/278	1/781	در 1310		



شکل 7: نمایش همزمان منحنی تلفات اتصال 12 رشته فیبر DSF به SMF



شکل 8: نمایش همزمان تلفات اتصال بیبرهای NZDSF و SM. در طول موج‌های 1310 (منحنی بالا) و 1550 نانومتر (منحنی پایین)



شکل 9: نمایش همزمان محل اتصال فیبرهای NZDSF در طول موج 1550 نانومتر

0/093 حاصل شده است. منحنی‌های تجربی از خروجی دستگاه OTDR در طول موج 1550 نانومتر در شکل (10) نشان داده شده است.

6. نتیجه‌گیری

نتیجه‌های به‌دست آمده در اندازه‌گیری میدانی پیوندگاه فیبرهای مختلف نشان می‌دهند که بیش‌ترین میزان تلفات در پیوندگاه فیبرهای ناهمسان ایجاد می‌شود. در واقع هر چه تفاوت در قطر میدان مد فیبرهای اتصال داده شده افزایش یابد، میزان تلفات نیز افزایش خواهد یافت. در این بین بیش‌ترین تلفات مربوط به اتصال فیبرهای SMF-DSF و کم‌ترین میزان تلفات در فیبرهای ناهمسان مربوط به اتصال فیبرهای SMF-NZDSF در طول موج 1550 نانومتر است.

در اتصال فیبرهای SMF و NZDSF، با توجه به شرایط موجود در زمان اندازه‌گیری، اکثر اتصالات نامتقارن بوده‌اند. در شکل (9)، منحنی‌های تلفات اتصال در طول موج‌های 1310 (منحنی بالا) و 1550 نانومتر (منحنی پایین) نشان داده شده‌اند. میانگین تلفات در طول موج 1310 نانومتر 1/45 dB و در طول موج 1550 نانومتر 0/62 dB ثبت شده است. این نتیجه نشان می‌دهد که تلفات به‌دست آمده در طول موج 1310 نانومتر تقریباً دو برابر آن در طول موج 1550 نانومتر است.

در عملیات اتصال فیبر NZDSF به NZDSF، فاصله بین اتصالات در حدود 36/5 کیلومتر اندازه‌گیری شده است. برای اتصال، 9 رشته فیبر NZDSF به‌صورت کاتوره‌ای انتخاب شده‌اند و در مجموع 93 اتصال مورد بررسی قرار گرفت. میانگین تلفات کل در حدود dB

- [2] Elliott B. J., and Gilmore Mike, *Fiber Optic Cabling*, 2nd Ed., Newnes Publisher, UK, 2002, Chap. 5.
- [3] Splicing Methods, [http://www.corning.com/cable system](http://www.corning.com/cable_system), 2002.
- [4] Elliott B. J., and Gilmore Mike, *Fiber Optic Cabling*, 2nd Ed., Newnes Publisher, UK, 2002, Chap. 4.
- [5] Single Fiber Fusion Splicing, Application Note, Corning Incorp., www.corning.com/opticalfiber, Sept. 2001.
- [6] Tanabe A., Yamamoto K., Kazama J., Kato M., Harada S., Mishima S., Kojima H., Hino T., Suzuki N., and Kawazoe H., "Development of Direct Core Monitoring Fusion Splicer S175", Furukawa Rev., No. 19, 2000.
- [7] Bellcore Generic Requirement for Single Fiber Single-Mode Optical Splices and Splicing Systems, GR-765-Core, Issue 1, Sep. 1995.
- [8] Nemoto S. and Makimoto T., "Analysis of Splice Loss in Single-Mode Fibers Using a Gaussian Field Approximation," Vol. 11, No.5, pp. 447-457, 1979.
- [9] Miller M., *Optical Fiber Splices and Connectors, Theory and Methods*, New York, Dekker, 1986.
- [10] Keiser, G. *Optical Fibre Communications*, McGraw-Hill, 1991.
- [11] Powers J., *An Introduction to Fiber Optic System*, 2nd Ed., 1997, Chap. 4.
- [12] Artiglia M, Coppa G., di Vita Pietro, Potenza M., Sharma A., "Mode Field Diameter Measurements in Single-Mode Optical Fibers", IEEE J. Lightwave Technol., Vol. 7, p. 1139, 1989.
- [13] TIA/EIA-455-191 (FOTP-191), *Measurement of Mode-Field Diameter of Single-Mode Optical Fiber*, 1998.

در حالت آرمانی که ناهمراستایی عرضی، زاویه‌ای و جابه‌جایی طولی بین فیبرها وجود ندارد، اثر غالب بر تلفات پیوندگاه وجود ناطبیتی بین قطر میدان مد فیبرهای اتصال داده شده است. علاوه بر اثرهای سه عامل یاد شده، تمیز بودن انتهای فیبر، دستگاه برش و محل استقرار فیبرها در دستگاه جوش نیز بسیار مؤثر هستند. از اثرات دیگر می‌توان به وجود حباب یا ناخالصی در محل اتصال اشاره کرد که در زمان ساخت فیبر به وجود می‌آیند. در صورت برخورد با چنین مسئله‌ای محل جوش را باید چند سانتی‌متر به عقب تر انتقال داد.

عامل اصلی ایجاد ناهمراستایی زاویه‌ای در پیوندگاه اتصال دو فیبر، وجود برش زاویه‌دار در انتهای فیبرها است که رابطه مستقیم با کیفیت دستگاه برش دارد. اگر در پیوندگاهی ناهمراستایی زاویه‌ای ناگزیر به وجود آید، اثر آن بر تلفات پیوندگاه وابسته به قطر میدان مد فیبرها است. هر چه قطر میدان مد کم‌تر باشد، تلفات پیوندگاه بیش‌تر خواهد شد. در عمل، ناهمراستایی زاویه‌ای و جابه‌جایی طولی فیبرها هم‌زمان رخ می‌دهند. در فیبرهای DSF، وقتی سطح مقطع مؤثر مغزی کاهش یابد، حساسیت هم‌راستا شدن فیبرها در پیوندگاه بالا می‌رود و کوچک‌ترین ناهمراستگی باعث تلفات زیادی خواهد شد، در صورتی که فیبر SMF معمولی که در طول موج 1550 نانومتر دارای سطح مؤثر بالاتری است، تلفات کم‌تری در پیوندگاه ایجاد می‌کند. فیبرهای NZDSF به‌طور ذاتی به دلیل برخورداری از نمایه ضریب شکست پیچیده‌تر، به برش انتها برای اتصال‌دهی حساس‌ترند.

مراجع

- [1] Splicing of Different Fibers, <http://www.aurora-instruments.com>, 18 Jan. 2000.