Broad-Band Erbium-Doped Fiber Amplifier With Double-Pass Configuration

Seongtaek Hwang, Kwan-Woong Song, Hyung-Jin Kwon, Junho Koh, Yun-Je Oh, and Kyuman Cho IEEE PHOTONICS TECHNOLOGY LETTERS, VOL. 13, NO. 12, DECEMBER 2001

Abstrak

Pada tulisan ini akan didemonstrasikan sebuah *broad band erbium-doped fiber amplifier* (*EDFA*) dengan konfigurasi *double-pass*. Penguatan sinyal dan *noise figure* didapatkan lebih dari 2 4 dB dan kurang dari 6 dB, untuk 1526-1562 nm dan 1569-1605 nm. Penguatan sinyal yang sama didapatkan dengan 53 % daya pompa yang lebih kecil dan panjang *erbium-doped fiber* lebih pendek 45 %, dibandingkan dengan tipe pararel EDFA konvensional. Lebih lanjut, *noise figure* dan *power conversion efficiency* ditingkatkan untuk rentang panjang gelombang.

Pada tulisan

Kata kunci : Broad band erbium-doped fiber amplifi,r konfigurasi double pass, noise figure, power conversion efficiency.

I. Pendahuluan

Broad-band fiber amplifier adalah devais utama pada sistem transmisi *wavelength-division-multiplexed (WDM)*. Beberapa metode untuk memperlebar *gain bandwidths* dari *fiber amplifier* telah diajukan. *Raman fiber amplifier* sangat baik untuk memperbesar keseluruhan *bandwidth* transmisi [1], [2], tapi membutuhkan daya pompa yang besar untuk memberikan level penguatan yang dibutuhkan. *Amplifier* menggunakan alternatif *host glasses*, seperti Tellurite[3] dan Fluoride [4] adalah metode lain, tetapi sulit ditangani dalam prakteknya. *Long wavelength band* (*L-band*, 1570–1600 nm) *erbium-doped fiber amplifier* (EDFA) dipararel dengan *convensional band* (*C-band*, 1530–1560 nm) EDFA sangat baik, tapi efesiensinya buruk karena ketidak efisienan dari *L-band* EDFA[5]. Dapat digunakan *amplified spontaneous emission* (ASE) yang tak diinginkan dari *C-band* untuk

meningkatkan penguatan dari *L-Band* EDFA[6]. Beberapa struktur usulan telah diajukan seperti *reflection-type* EDFA dengan *fiber grating* [7], [8] dan *bidirectional type EDFA* [9]. Konfigurasi baru dari *broad-band* EDFA dengan menggunaakn *silica-based erbium-doped fiber* (EDF), yang men-*share C-Band* dan *L-Band* telah dilaporkan [10].

Pada tulisan ini, diajukan dan didemonstrasikan sebuah broad-band EDFA yang mendouble-passes-kan sinya L-Band, dan mengkombinasikan penguatan C-Band dan L-Band dalam satu bagian dari EDFA. Sebagai perbandingan, akan diamati juga dua dual-band EDFAs dengan konfigurasi yang sama dari [5] dan [10]. Power conversion efficiency (PCE) ditingkatkan lebih dari dua kali, dan noise figure ditingkatkan sekitar 0,5 dB dibandingkan dengan parallel type EDFA untuk 1526–1562 nm and 1569–1605 nm.

II . Eksprimen dan Diskusi

Gambar (1) di bawah ini menunjukkan konfigurasi dari broad-band EDFA yang diajukan :



Gambar (1). EDFA dengan konfigurasi double-pass

Ada dua tahap penguatan, penguatan pertama adalah untuk penguatan *C*- dan *L-band*, sedangkan penguatan tahap ke-dua hanya untuk penguatan L-band amplification. Digunakan *silica-based* EDF dengan panjang 18 dan 95 m untuk tahap pertama dan ke-dua. Pada tahap pertama digunakan *Laser diode* (LD) untuk menciptakan populasi inversi yang besar, mengurangi *noise figure*. Daya pompa 980-nm seluruhnya diserap pada tahap pertama dan tidak bocor dari tahap satu ke tahap ke-dua. Untuk tahap ke-dua digunakan 1480-nm LD sebagai pemompa bertujuan untuk memaksimalkan *conversion efficiency*. Sinyal *C*-dan *L-band* keduanya diumpan ke tahap pertama dari EDFA melalui sebuah

optical isolator. Sebuah 1550/1590-nm wavelength selective coupler (WSC) diletakan sesudah tahap pertama dan sinyal *C-band* dari EDFA dihubungkan ke-output melalui optical isolator yang ke-dua. Insertion loss dan band isolation dari 1550/1590-nm WSC adalah 0.7 and 35 dB dan daya *C-band* tidak bocor ke *L-band*. Sinyal *L-band* diumpan ke tahap ke-dua dan dipantulkan untuk dikuatkan kembali oleh penguatan tahap dua dari EDFA. Reflektifitas *fiber-to-fiber* sekitar 93 % dan kebergantungan panjang gelombang dari pemantul diabaikan untuk sinyal L-band. Akhirnya sinyal L-Band yang telah dikuatkan dihubungkan ke output melalui *circulator* dan kemudian dikombinasikan dengan sinyal Cband pada WSC 1550/1590-nm yang ke-dua. Pada kofigurasi ini lintasan C-band serupa dengan cara konvensional. C-band EDFAs sangat efisien walaupun dalam konfigurasi yang sederhana. Pada sisi lain efesiensi dari L-band sangat buruk, tapi konfgurasi double-passed pada tahap ke-dua memperbaiki efesiensi yang buruk ini. EDFA dikarakteristikan dengan daya total sinyal input -12 dBm terdistribusi secara merata sepanjang empat C-band dan empat L-band wavelength channels (-21 dBmuntuk masing masing saluran). Panjang gelombang sinyal dipisahkan sejauh 10 nm antara 1530 dan 1600. Kemudian diukur penguatan sinyal dan noise figure dengan metode probe beam. Prober beam disapu dari 1525 sampai 1605 dengan daya -40 dBm. Gambar (2) menunjukkan karakteristik penguatan dari double-pass broad-band EDFA, diukur dengan probe beam.



Gambar (2). Karakteristik penguatan dari double-pass EDFA

Didapatkan penguatan yang tinggi (\geq 24 dB) dan *noise figure* yang rendah (< 6 dB) untuk *C-band* (1526–1562 nm) dan *L-band* (1569–1605 nm) pada waktu yang sama, dimana daya total yang diumpankan hanya 153 mW. Kontras dengan penguatan *L-band*, penguatan *C-band* tidak secara intrinsik datar. Sebuah gain-flattening filter (GFF) diperlukan untuk membuat datar penguatan *C-band*, misalnya diletakan dekat ouput isolator. Ketika penguatan *L-band* lebih tinggi daripada *C-band*, sedikit modifikasi diri daya pemompa dan panjang segmen EDF dapat meningkatkan penguatan *C-band*. Sebagai alternatif sinyal *L-band* dapat dilemahkan pada *ouput amplifier*. Lebih jauh lagi, daya sinyal keluaran dapat ditingkatkan menggunakan tambahan LD pemompa pada penguat pertama dan ke-dua. Gambar (3) menunjukkan daya *L-band* diukur pada output dari masing-masing tahap penguatan.



Gambar (3). Daya dari sinyal L-band pada double-pass EDFA

Daya yang tinggi (85 mW) dari pemompa 980-nm menciptkan populasi inversi yang tinggi pada tahap pertama. Ini akan membantu secara kuat penguatan panjang gelombang pendek, menghasilkan gain tilt yang tinggi pada tahap pertama. Untuk tahap ke-dua, daya pemompa yang diinjeksikan adalah 68 mW, dimana cukup kuat untuk menciptakan penguatan ke seluruh *L-band* pada tahap ke-dua. Gain tilt sesudah satu lintasan (single –pass) tidak berubah. Tetapi setelah refleksi, sinyal *L-band* dikuatkan kembali di dalam arah yang berlawanan. Akan ada gain tilt yang kuat, yang mengkompensasi tilt pada tahap pertama dan second stage single passed untuk menciptkan distribusi daya yang mendekati datar sesudah tahap ke-dua dilakukan double passed.



Gambar (4). Konfigurasi EDFA. (a) Tipe pararel. (b) Tipe *single pass*

Yang lain adalah *C-band* dan *L-band* dikuatkan pada tahap pertama dan pada tahap dua hanya sinyal L-band yang dikuatkan dengan sinyal L-band sekali dilewatkan (*single pass*) (lihat gambar (4.b)). Keduanya didesain untuk mendapatkan penguatan sinyal seperti pada *double pass EDFA* pada gambar (1). Daya yang diumpan untuk EDFA tipe pararel adalah 90 mW pada 980 nm untuk tahap penguatan *C-band*, dan 234 mW (180 mW pada 980 nm dan 54 mW pada 1480 nm) untuk tahap L-band. Daya pemompa yang diumpankan pada single-pass EDFA adalah 85 mW pada 980 nm untu tahap pertama dan 111 mW pada 1480 nm untuk tahap ke-dua. Gambar (5) menunjukkan perbandingan dari karakteristik penguatan untuk 3 konfigurasi EDFAs. Spektrum penguatan sangat serupa *Noise figure* untuk *double-pass EDFA* diperbaiki sekitar 0.5 dB daripada *parallel EDFA*, dan sama untuk *single-pass EDFA*. *Noise figure* yang lebih baik dari double-pass and single-pass EDFA disebabkan penempatan 1550/1590-nm WSC pada pertengahan tahapan penguatan dan mengurangi loss awal.



Gambar (5). Perbandingan karakteristik penguatan pada parallel, single-pass dan double-passs EDFAs

Tabel I membandingkan total daya pemompa, total panjang EDF dan hasil *power* conversion efficiency yang didapatkan dengan doublepass, single-pass, dan parallel-type EDFAs.

Structure	Pump power (mW)	EDF length (m)	PCE (%)
Parallel type	324	207	9.2
Single pass type	196	196	15.1
Double pass type	153	113	20.5

TABLE I COMPARISON OF PARALLEL, SINGLE-PASS AND DOUBLE-PASS EDFAS

Double-pass EDFA mencapai penguatan yang sama dan *noise figure* yang lebih baik daripada parallel EDFA dengan daya pemompa 53% lebih rendah dan panjang EDF 45% lebih pendek. *Double-pass EDFA* mencapai gain dan *noise figure* yang sama dengan *single-pass EDFA* tapi daya pemompa lebih rendah 22% and panjang EDF 42% lebih pendek. PCE bertambah dari 9.2% pada *parallel EDFA* dan 15.1% pada *single-pass EDFA* menjadi 20.5% pada *double-pass EDFA*. Panjang EDF dapat dibuat lebih pendek dengan menggunakan *fiber reflector*. Gambar (6) menunjukkan normalisasi daya pemompa pada tahap ke-dua disimulasikan untuk *Double-pass EDFA*.



Gambar (6). Normalisasi daya pompa untuk double-pass EDFA pada tahap ke-dua

Daya pemompa untuk *double-pass EDFA* tertinggi pada *input end* dari EDF kemudian berkurang secara gradual ketika melewati segemn EDF menuju *fiber relector*. Sinyal *input end* dari EDF adalah sinyal *output-end* pada saat yang sama pada konfigurasi *double-pass*. *Double-pass* EDFA lebih efisien daripada konfigurasi *single-pass* karena konfigurasi pemompaan memiliki efek yang sama seperti pemompaan *bidirectional*. Maka, didapatkan PCE yang lebih tinggi pada *double-pass* EDFA daripada single-pass EDFA.

III. Kesimpulan

Telah diajukan dan didemonstrasikan sebuah *broad-band EDFA* dengan konfigurasi *double pass.* Tahap pertama dari EDFA mengkombinasikan penguatan C dan *L-band*, sementara tahap ke-dua hanya menguatkan sinyal *L-band*. Lebih lanjut, sinyal *L-band* di-*double passed* melalui tahap ke-dua. Dengan menggunakan metode ini, daya pompa yang dibutuhkan dan panjang EDF dapat dikurangi sebesar 22 - 53 % sehingga dapat menghemat biaya untuk sistem transmisi wide-band WDM.

III. Referensi

[1] Y. Emori, S.-i. Matsushita, and S. Namiki, "1-THz-spaced multi-wavelength pumping for broadband Raman amplifiers," in *Proc. Eur. Conf. Optical Communications*, 2000, Paper 4.4.2.

[2] H. Masuda and S. Kawai, "Wide-band and gain-flattened hybrid fiber amplifier consisting of an EDFA and a multiwavelength pumped Raman amplifier," *IEEE Photon. Technol. Lett.*, vol. 11, pp. 647–649, June 1999.

[3] M. Yamada, A. Mori, K. Kobayashi, H. Ono, T. Kanamori, K. Oikawa, Y. Nishida, and Y. Ohishi, "Gain-flattened tellurite-based EDFA with a flat amplification bandwidth of 76nm," *IEEE Photon. Technol. Lett.*, vol. 10, pp. 1244–1246, Sept. 1998.

[4] H. Masuda, S. Kawai, and K. Aida, "Wideband erbium-doped fiber amplifiers with three-stage amplification," *Electron. Lett.*, vol. 34, pp. 567–568, 1998.

[5] M. Yamada, H. Ono, T. Kanamori, S. Sudo, and Y. Ohishi, "Broadband and gainflattened amplifier composed of a 1.55_m-band and a 1.58_m-band Er -doped fiber amplifier in a parallel configuration," *Electron. Lett.*, vol. 33, pp. 710–711, 1997.

[6] B. Min, H. Yoon, W. J. Lee, and N. Park, "Coupled structure for wide-band EDFA with gain and noise figure improvements from C to L-band ASE injection," *IEEE Photon. Technol. Lett.*, vol. 12, pp. 480–482, May 2000.

[7] Y. Sun, J.W. Sulhoff, A. K. Srivastava, J. L. Zyskind, T. A. Strasser, J. R. Pedrazzani, C. Wolf, J. Zhou, J. B. Judkins, R. P. Espindola, and A. M. Vengsarkar, "80nm ultrawideband erbium-doped silica fiber amplifier," *Electron. Lett.*, vol. 33, pp. 1965–1967, 1997.

[8] I. Yamashita, K. Shimoura, S. Seikai, and T. Fukuoka, "Er doped fiber amplifier operating at wavelengths of 1.55 and 1.60_m," *Electron. Lett.*, vol. 32, pp. 1102–1103, 1996.

[9] M. A. Mahdi, F. R. M. Adikan, P. Poopalan, S. Selvakennedy, and H. Ahmad, "Highgain bidirectional Er -doped fiber amplifier for conventional- and long-wavelength bands," *IEEE Photon. Technol. Lett.*, vol. 12, pp. 1468–1470, Nov. 2000.

[10] D. Lowe, R. Di Muro, and S. Wilson, "75nm of continuous gain using a novel EDFA topology," in *Proc. Eur. Conf. Optical Communications*, 2000, Paper 6.4.1.