

InComTech: Jurnal Telekomunikasi dan Komputer vol.11, no.2, Agustus 2021, 100-117 http://publikasi.mercubuana.ac.id/index.php/Incomtech P-ISSN: 2085-4811 E-ISSN: 2579-6089

Perancangan Antena Mikrostrip *Rectangular Array* untuk Teknologi 5G pada Frekuensi 28 GHz

Nurina Leila Yusup, Eka Setia Nugraha*, Petrus Kerowe Goran

Program Studi Teknik Telekomunikasi, Institut Teknologi Telkom Purwokerto JL. DI Panjaitan No. 128 Purwokerto, 53147 *Email Penulis Koresponden: eka_nugraha@ittelkom-pwt.ac.id

Abstrak :

Teknologi 5G memanfaatkan spektrum millimeter wave untuk menyediakan kapasitas, kecepatan data, dan cakupan yang luas untuk koneksi secara menyeluruh. 3GPP release 15 menyatakan teknologi beamforming dapat memenuhi karakteristik jaringan 5G karena dapat meningkatkan 5G broadcast dan traffic beam coverage. Beamforming merupakan proses penggabungan sinyal pada elemen array untuk membentuk sinar radiasi (beam radiation) dan menyelaraskan fasa sinyal untuk membentuk beam pada arah tertentu. Butler matrix adalah salah satu teknik yang digunakan pada beamforming yang bertujuan untuk mendapatkan beda fasa pada setiap elemen dari antena yang dirancang, sehingga arah radiasi yang dihasilkan dapat fokus pada arah yang dibutuhkan. Pada penelitian ini dirancang antena mikrostrip rectangular array dengan pemodelan MIMO 4×4 dan metode *butler matrix*. Perancangan *butler matrix* 4×4 menggunakan 2 skenario perancangan, kemudian menentukan skenario terbaik untuk digabungkan dengan antena mikrostrip array MIMO 4×4. Hasil simulasi didapatkan return loss pada pada elemen 1, elemen 2, elemen 3 dan elemen 4 sebesar -14,504 dB, -6,71 dB, -6,79 dB dan -15,129 dB. VSWR sebesar 1,46; 2,716; 2,687 dan 1,424. Gain sebesar 11,1 dBi; 10,8 dBi; 10,8 dBi dan 11 dBi. Pola radiasi secara unidirectional dengan arah radiasi antena yang berbeda-beda, dilihat dari sudut pandang elevasi arah pancar utama pada sudut 0,0°; 8,0°; -8,0°; dan -22,0°. Hal ini membuktikan bahwa penggunaan butler matrix 4×4 pada perancangan antena mikrostrip array MIMO 4×4 dapat meningkatkan nilai gain dan mendapatkan pola radiasi antena yang terarah dengan arah radiasi yang berbeda-beda.

This is an open access article under the CC BY-NC license



Kata Kunci:

Teknologi 5G; *Beamforming*; MIMO; *Butler Matrix*;

Riwayat Artikel:

Diserahkan 26 Januari 2021 Direvisi 1 Mei 2021 Diterima 7 Juni 2021 Dipublikasi 21 Agustus 2021

DOI:

10.22441/incomtech.v11i2.10814

1. PENDAHULUAN

Layanan 5G membutuhkan jaringan dengan kapasitas 1000 kali lebih besar dan 10-100 kali lebih cepat [1]. Untuk memenuhi persyaratan kecepatan data, jaringan 5G harus memiliki 3 lapisan struktur, yaitu ultra experience layer yang memanfaatkan ultra wide bandwidth dari spectrum millimeter wave, high capacity layers yang dapat mendukung teknologi massive MIMO, dan ubiquitous coverage layers yang dapat mengimplementasikan lebar dan cakupan radio untuk koneksi secara universal. Untuk memenuhi karakteristik teknologi 5G diatas, maka sebuah antena harus mendukung teknologi beamforming. 3GPP release 15 menyatakan bahwa beamforming digunakan untuk meningkatkan 5G broadcast dan traffic beam coverage. Untuk menghasilkan beamforming beams, pada antena 5G diperlukan minimal dua antena array pada masing-masing band, yang berarti antena tersebut mendukung konfigurasi 4T4R. Ketepatan beamforming ditentukan oleh singlearray beam vector dan perbedaan fasa array ($\Delta \phi$). Single-array beam vector ditentukan oleh desain antena, sedangkan perbedaan fasa array ($\Delta \phi$) ditentukan oleh topologi antena array [1]. Beamforming mengacu pada proses penggabungan sinyal pada elemen array untuk membentuk sinar radiasi (beam radiation) yang terarah. Selain itu juga digunakan untuk menyelaraskan fasa sinyal yang masuk dari elemen *array* sehingga membentuk *beam* pada arah tertentu [2].

Penelitian yang dilakukan [3,4] menunjukkan bahwa jaringan *beamforming* dapat dilakukan dengan menggunakan teknik butler matrix. Butler matrix memiliki standar perancangan yang terdiri dari beberapa komponen yaitu 3 dB directional coupler, crossover dan phase shifter. Matrix ini memiliki N input port dan N output sehingga sinyal yang berbeda dapat ditransmisikan menggunakan N antena Mikrostrip yang berbeda. Suatu sistem butler matrix dengan empat beam terpisah memiliki sudut fasa ideal antar *port* yang berbeda yaitu sebesar -135°, -45°, +45°, +135°. Penggunaan butler matrix pada antena array 16 elemen dengan frekuensi 28,5 GHz menghasilkan arah radiasi utama sebesar -42°, -13°, 13°, dan 42° secara berturut-turut pada *port* 3,1,4 dan 2 [3]. Penelitian lain oleh [5], juga menyatakan bahwa penggunaan butler matrix pada susunan antena array dapat memberikan keuntungan diantara memiliki bentuk yang sederhana dan memiliki kemampuan dalam switched-beam antenna. Pada penelitian tersebut dirancang jaringan butler matrix 4×4 dengan phase feeding pada elemen array -135°, -45°, +45°, +135°. Jaringan butler matrix 4×4 untuk frekuensi gelombang milimeter terdiri dari beberapa komponen penyusun diantaranya 4 couplers, 2 crossover, dan 4 phase delay. Hasil penelitian nilai fasa ketika input pada port 1 yaitu 251,58° antara port 5 dan 6; 242, 58° antara *port* 6 dan 7; 248,98° antara *port* 7 dan 8 [5]. Frekuensi 28 GHz merupakan salah satu kandidat 5G. Penelitian yang dilakukan oleh [6] menyatakan bahwa penggunaan frekuensi tinggi dapat menghasilkan bandwith yang lebar, akan tetapi dapat menimbulkan multipath fading karena terjadinya pemantulan (scattering) sehingga untuk mengatasi hal tersebut digunakan antena dengan susunan Multiple Input Multiple Output (MIMO). Selain itu penggunaan frekuensi tinggi dapat memperkecil dimensi antena, karena pada teknologi 5G dibutuhkan antena dengan integrasi yang mudah [6].

Pada penelitian ini dilakukan perancangan antena mikrostrip *rectangular array* dengan pemodelan MIMO 4×4 dan menggunakan metode *butler matrix* 4×4 untuk teknologi 5G pada frekuensi 28 GHz. Perancangan antena menggunakan bahan

102 InComTech: Jurnal Telekomunikasi dan Komputer, vol.11, no.2, Agustus 2021, 100-117

substrat yaitu *rogers* RT *duroid* 5880 dengan permitivitas bahan 2,2 dan ketebalan bahan 0,254 mm. Proses perancangan antena akan disimulasikan menggunakan *software* simulator CST *Suite Studio* 2019. Penggunaan antena mikrostrip dengan *patch* berbentuk persegi dikarenakan antena tersebut memiliki ukuran yang tipis, mudah diintegrasikan, dan dapat bekerja pada frekuensi tinggi. Perancangan antena secara *array* bertujuan untuk meningkatkan *gain* dan direktivitas antena. Pemodelan MIMO 4×4 untuk meningkatkan laju data kirim. Sedangkan metode *butler matrix* 4×4 sebagai pembeda fasa pada setiap elemen antena. Parameter yang akan diuji adalah *return loss* ≤-10 dB, *Voltage Standing Wave Ratio* (VSWR) ≤2, (*bandwidth* antena 1 GHz, *gain* ≥ 9dBi, pola radiasi *unidirectional* dan beda fasa antara *output port* sebesar -135°, -45°, +45°, +135°.

2. METODE

2.1 Spesifikasi Perancangan Antena

Penelitian ini dimulai dengan studi literatur terkait perancangan antena mikrostrip *rectangular array* 1×2 dengan pemodelan MIMO 4×4 dan metode *butler matrix* 4×4 yang bekerja pada frekuensi 28 GHz dengan rentang frekuensi kerja 27,5 GHz - 28,35 GHz yang dapat diaplikasikan pada jaringan 5G. Dalam melakukan perancangan ditentukan spesifikasi perancangan meliputi bahan antena yang akan digunakan pada substrat dan parameter kerja yang akan diamati seperti pada Tabel 1 dan Tabel 2. Selanjutnya yaitu perhitungan dimensi antena berdasarkan spesifikasi bahan substrat dan bahan *patch* yang digunakan, kemudian data perhitungan tersebut dilakukan simulasi dengan menggunakan *software* simulasi CST Suite Studio 2019. Perancangan antena dilakukan dalam 3 tahapan yaitu perancangan antena *single patch*, dilanjutkan dengan perancangan antena *array* 1×2 dan yang terakhir perancangan antena yang telah ditentukan dan dilakukan analisis.

Parameter	Spesifikasi	
VSWR	≤ 2	
Return Loss	\leq -10 dB	
Bandwidth	1 GHz	
Mutual Coupling	\leq -20 dB	
Koefisien Korelasi	$\leq 0,3$	
Gain	\geq 9 dB	
Pola Radiasi	Unidirectional	
Beda Phasa	-135°, -45°, +45,+135°	

Tabel 1 Spesifikasi Parameter Antena

Tabel 2 Spesifikasi	Bahan Antena
---------------------	--------------

	Spesifikasi		
Material	Permitivitas	Ketebalan	
	Relatif (ε_r)	(h)	
Copper (tembaga)	1	0,035 mm	
Rogers RT Duroid 5880	2,2	0,254 mm	

2.2 Spesifikasi Perancangan Saluran Butler Matrix 4×4

Perancangan saluran *butler matrix* 4×4 dilakukan ketika antena mikrostrip *rectangular array* 1×2 dengan pemodelan MIMO 4×4 selesai dilakukan. Dalam melakukan perancangan saluran ditentukan spesifikasi parameter seperti pada Tabel 3 dan bahan yang digunakan untuk merancang saluran sama seperti bahan yang digunakan pada perancangan antena.

Parameter Spesifikasi		
VSWR	≤ 2	
Return Loss	\leq -10 dB	
Isolation Loss	\leq -10 dB	
Insertion Loss	\geq -10 dB	

Tabel 3 Spesifikasi Parameter Saluran Butler Matrix	4×4
---	--------------

Selain spesifikasi parameter saluran *butler matrix* 4×4 , dibutuhkan juga spesifikasi elemen penyusun saluran *butler matrix* 4×4 yang meliputi 90° *hybrid coupler, crossover*, dan 45° *phase shifter* (Tabel 4).

Elemen Butler Matrix	Parameter	Spesifikasi
Hybrid Coupler	VSWR	≤ 2
	Return Loss	\leq -10 dB
	Isolation Loss	\leq -10 dB
	Insertion Loss	± 3 dB
	Beda fasa	± 90°
Crossover	VSWR	≤ 2
	Return Loss	\leq -10 dB
	Isolation Loss	\leq -10 dB
	Insertion Loss	$\leq 0 \text{ dB}$
Phase Shifter	VSWR	≤ 2
	Return Loss	\leq -10 dB
	Insertion Loss	\leq -0 dB
	Beda fasa	± 45°

Tabel 4 Spesifikasi Elemen Penyusun Saluran Butler Matrix 4×4

Setelah mengetahui spesifikasi parameter yang digunakan, selanjutnya yaitu perhitungan dimensi saluran berdasarkan spesifikasi bahan yang digunakan, kemudian data perhitungan tersebut dilakukan simulasi dengan menggunakan *software* simulasi CST *Suite Studio* 2019. Hasil simulasi tersebut disesuaikan dengan spesifikasi antena yang telah ditentukan dan dilakukan analisis.

3. DASAR TEORI

3.1 Antena Mikrostrip Rectangular Patch

Salah satu bentuk *patch* yang banyak digunakan adalah segiempat (*rectangular patch*). *Patch* berbentuk segiempat memiliki keuntungan diantaranya mudah dalam pembuatannya karena dapat disimulasikan dengan *software* dan memiliki bentuk yang sederhana. Antena mikrostrip *rectangular patch* tersusun atas lebar (W) dan panjang (L) pada sisi dielektrik substrat dengan ketebalan (h) dan konstanta dielektrik (ε_r) [7].

Untuk mencari dimensi panjang (L) dan lebar (W) digunakan persamaan (1) sebagai berikut :

$$W = \frac{c}{2f} \sqrt{\frac{2}{\varepsilon r + 1}} \tag{1}$$

104 InComTech: Jurnal Telekomunikasi dan Komputer, vol.11, no.2, Agustus 2021, 100-117

Pada persamaan (1), \mathcal{E}_r adalah konstanta dielektrik, c adalah kecepatan cahaya pada ruang hampa (3×108 m/s), dan f adalah frekuensi resonansi (Hz). Untuk menentukan panjang *patch* (L) diperlukan parameter ΔL yang merupakan pertambahan panjang dari L akibat adanya fringing effect yaitu efek pada elemen peradiasi antena mikrostrip terlihat lebih besar dari dimensi fisiknya.

$$\mathcal{E}reff = \frac{\mathcal{E}r+1}{2} + \frac{\mathcal{E}r-1}{2} \left(1 + 12\frac{h}{w}\right)^{-\frac{1}{2}}$$
(2)

$$\Delta L = 0.412h \left(\frac{\varepsilon reff + 0.3}{\varepsilon reff - 0.258} \right) \left(\frac{\frac{w}{h} + 0.264}{\frac{w}{h} - 0.8} \right)$$
(3)

$$Leff = \frac{c}{2\sqrt{\varepsilon reff}} \tag{4}$$

$$L = Leff - 2\Delta L \tag{5}$$

Pada persamaan (5), h adalah tebal dari substrat, \mathcal{E}_{reff} adalah konstanta dielektrik relative, dan L_{eff} adalah panjang patch efektif [8]. Sedangkan untuk mendapatkan dimensi panjang ground plane (Lg) dan lebar ground plane (Wg) digunakan persamaan (6) dan (7) sebagai berikut [9]:

$$Lg = L + 6h \tag{6}$$
$$Wa = W + 6h \tag{7}$$

$$Wg = W + 6h \tag{7}$$

3.2 Antena Mikrostrip Array

Antena *array* terdiri dari susunan beberapa antena yang identik. Sinyal dari antena tersebut digabung atau diproses guna meningkatkan performansi dari suatu antena. Tujuan dari pembuatan antena secara array yaitu untuk meningkatkan gain antena, meningkatkan directivity antenna, mengarahkan daya pancar menuju sektor yang diinginkan, menentukan arah kedatangan sinyal, dan memaksimalkan nilai Signal to Interference Plus Noise Ratio (SINR) [7].

3.3 Antena MIMO

Penggunaan antena MIMO memiliki peranan penting dalam teknologi 5G, karena antena yang dihasilkan memiliki dimensi yang kecil. Pengembangan antena MIMO untuk teknologi 5G, dilakukan pada perubahan arah beam antena yang dapat berubah sesuai kondisi lingkungannya, seperti pergerakan user, peningkatan jangkauan, serta peningkatan laju data kirim [10]. Terdapat dua parameter penting pada antena MIMO yang perlu diperhatikan, pertama efek mutual coupling yang terjadi karena munculnya tegangan pada salah satu elemen antena yang diakibatkan letak elemen yang terlalu dekat sehingga dapat mempengaruhi kinerja antena, kondisi *mutual coupling* umumnya ≤-20 dB [11]. Parameter kedua yaitu, koefisien korelasi (p) merupakan parameter penting untuk mengukur interferensi sinyal antar saluran. Koefisien korelasi antena MIMO dinyatakan dalam pendekatan parameter S dengan nilai kurang dari 0,3 [11].

3.4 Butler Matrix 4×4

Butler matrix merupakan rangkaian microwave yang memiliki N port masukan dan N port keluaran, untuk mengubah input pada satu port menjadi beberapa port diperlukan pembagi daya dari satu port ke N port [12]. Sehingga N sinyal yang berbeda dapat ditransmisikan menggunakan N antena mikrostrip yang berbeda [13]. Komponen *butler matrix* menggunakan beberapa parameter uji diantaranya adalah isolation loss dan insertion loss. Isolation loss merupakan perbedaan level sinyal dalam dB antara input port dan port isolated ketika kedua port tersebut *matched load* dengan kondisi \leq -10 dB. Sedangkan *insertion loss* merupakan kondisi hilangnya daya sinyal yang diakibatkan adanya penyisipan perangkat dalam saluran transmisi dan dinyatakan dalam satuan *decibel* (dB) [14].

Butler matrix terdiri dari tiga komponen utama, antara lain 3 dB *quadrature couplers, crossover*, dan 45° *phase shifter*. Ketiga komponen tersebut dapat diimplementasikan menggunakan *microstrip line*, karena mudah dalam fabrikasi dan biaya sedikit. Pada sistem dapat menghasilkan *narrow beams* pada arah yang berbeda dengan *gain* yang lebih tinggi karena dibuat pada substrat yang sama [13]. 1. 3 dB *Quadrature Coupler*

Hybrid coupler atau 3 dB *quadrature coupler* memiliki kemampuan untuk menghasilkan fasa sinyal 90° pada *output port*. Bagian ini terdiri dari garis utama yang digabungkan dengan dengan garis sekunder yang memiliki karakteristik seperempat dari panjang gelombang ($\lambda/4$). Ketika sinyal masuk pada *port* 1, maka sinyal pada dua saluran *output* 2 dan 3 memiliki amplitudo yang sama tetapi memiliki perbedaan fasa 90° satu dengan yang lainnya. Zp dan Zs menunjukkan impedansi karakteristik pada masing-masing garis seri dan hunt, begitupun dengan panjang gelombang. Zs=Zo/ $\sqrt{2}$ dan Zp=Zo, dimana Zo adalah impedansi karakteristik dari sistem *feeding* [15].

2. Crossover

Crossover merupakan jaringan yang terdiri dari empat *port* simetris, dimana dua *input port* dan dua *output port*. *Crossover* yang dirancang secara sempurna, semua *port* yang berdekatan dengan *coupler* harus diisolasi satu sama lain secara sempurna. *Port* 1 yang diumpankan dengan sinyal *output port* 2 dan 4 harus bernilai nol, sama seperti *port* 4 yang diumpankan dengan sinyal *port* 1 dan 3 juga harus bernilai nol [15].

3. 45° Phase Shifter

Phase shifter digunakan untuk memberikan pergeseran fasa pada sinyal [15]. Pada penelitian ini digunakan *phase shifter* dengan pergeseran fasa 45°.

4. HASIL DAN PEMBAHASAN

4.1 Antena Mikrostrip Single Patch

Dari persamaan (1) sampai (7) dilakukan perancangan antena mikrostrip *single patch* dengan menggunakan *software* simulasi CST 2019. Dari hasil simulasi tersebut parameter antena yang diperlukan belum memenuhi spesifikasi yang diinginkan sehingga perlu dilakukan optimasi, sehingga didapatkan simulasi seperti Gambar 1.



Gambar 1. Antena Mikrostrip Single Patch

Hasil optimasi pada antena mikrostrip *single patch* didapatkan parameter VSWR sebesar 2,453 pada frekuensi 28 GHz, meskipun nilai VSWR yang didapat setelah dilakukan optimasi masih lebih dari 2 akan tetapi nilai tersebut sudah mendekati VSWR=2 (Gambar 2). Nilai *return loss* yang ditunjukan pada Gambar 3 memperlihatkan bahwa pada frekuensi rendah 27,5 GHz sebesar -6,283 dB; pada frekuensi tengah 28 GHz sebesar -7,516 dB; dan pada frekuensi tinggi 28,35 GHz sebesar -6,9603 dB. Untuk nilai *bandwith* belum mencapai batas -10 dB, sehingga pada rentang 27,5 GHz-28,35 GHz didapatkan nilai *bandwidth* sebesar 0,85 GHz.





Gambar 3. Return Loss Antena Mikrostrip Single Patch

Gain yang dihasilkan oleh antena single patch setelah dilakukan optimasi cukup besar yaitu 7,22 dBi (Gambar 4). Nilai tersebut belum memenuhi spesifikasi gain yang diharapkan yaitu \geq 9 dBi. Pola radiasi antena mikrostrip single patch dilihat dari elevasi adalah unidirectional, dimana pola pancarnya mengarah pada arah tertentu (Gambar 5).



Gambar 4. Gain Antena Mikrostrip Single Patch



Theta / Degree vs. dBi

Gambar 5. Pola Radiasi Antena Mikrostrip Single Patch

4.2 Antena Mikrostrip Array 1×2

Perancangan antena mikrostrip *array* menggunakan *software* CST 2019 seperti pada Gambar 6. Dari hasil perancangan tersebut didapatkan nilai VSWR yang ditunjukkan pada Gambar 7 dan nilai parameter *return loss* yang ditunjukkan pada Gambar 8. Nilai VSWR pada frekuensi 28 GHz sebesar 1,514; 2,0016 pada frekuensi tinggi 28,808 GHz dan 2,0072 pada frekuensi rendah 27,713 GHz dengan batas VSWR=2. *Bandwidth* yang didapatkan untuk perancangan antena *array* 1×2 jika dilihat dari kurva VSWR dengan batas VSWR=2 sebesar 1,095 GHz dan telah memenuhi spesifikasi nilai *bandwidth*=1 GHz. Parameter *return loss* dari perancangan antena mikrostrip *array* 1×2 pada frekuensi 28 GHz sebesar -13,784 dB, frekuensi tinggi 28,765 GHz sebesar -10,006 dB dan frekuensi rendah 27,755 GHz sebesar -10,029dB.



Gambar 6. Antena Mikrostrip Array 1x



Gambar 7. VSWR Antena Mikrostrip Array 1×2



Gambar 8. *Return Loss* Antena Mikrostrip Array 1×2

Gambar 9 menunjukkan gain antena mikrostrip array 1×2 . Parameter gain antena mikrostrip array 1×2 yaitu 9,29 dBi, dengan pola radiasi antena unidirectional seperti yang ditunjukkan pada Gambar 10. Hal tersebut sudah memenuhi spesifikasi perancangan.



Gambar 9. Gain Antena Mikrostrip Array 1×2



Theta / Degree vs. dBi Gambar 10. Pola Radiasi Antena Mikrostrip *Array* 1×2

4.3 Antena Mikrostrip MIMO 4×4

Dengan menggunakan perangkat lunak CST 2019 dilakukan perancangan antena MIMO 4×4 seperti Gambar 11. Dari perancangan tersebut didapatkan nilai VSWR sebesar 1,758; 1,906; 1,906; dan 1,758 (Gambar 12). Hasil tersebut telah memenuhi spesifikasi parameter VSWR dibawah 2 dB pada frekuensi 28 GHz. Selain itu didapatkan juga nilai *return loss* (S11, S22, S33, S44) secara berurutan sebesar -11.215 dB; -10,116 dB; -10,116 dB dan -11,215 dB pada frekuensi 28 GHz (Gambar 13). Dengan batas -10 dB dilihat dari kurva *return loss*, nilai *bandwidth* pada antena 1 dan 4 sebesar 0,778 GHz, sedangkan pada antena 2 dan 3 didapatkan *bandwidth* sebesar 0,698 GHz.



Hubungan antara antena yang satu dengan yang lainnya dipengaruhi oleh nilai d yang merupakan jarak antar *patch* antena merupakan efek *mutual coupling*. *Mutual coupling* yang terjadi pada antena MIMO 4×4 dengan nilai \leq -20 dB terdapat pada S13 dan S42 sebesar -30,022 dB; S24 dan S31 sebesar -29,999; S14 dan S41 sebesar -37,889 dB. Sedangkan interferensi sinyal yang terjadi pada antena MIMO 4×4 merupakan nilai koefisien korelasi (ρ). Korelasi antara antena 1 dan 2 sebesar 0,021; korelasi antara antena 2 dan 3 sebesar 0,016; korelasi antara antena 3 dan 4 sebesar 0,021 sedangkan korelasi antara antena 4 dan 1 sebesar 0,0004961. Nilai rata-rata koefisien korelasi (ρ) pada antena MIMO 4×4 yaitu ≤0,3.

Dari perancangan MIMO 4×4 didapatkan hasil simulasi parameter *gain* sebesar 9,17 dBi pada antena 1&4, pada antena 2&3 sebesar 8,93 dBi (Gambar 14). Sedangkan pola radiasi yang dihasilkan pada antena MIMO 4×4 yaitu *unidirectional*, dengan arah pancar utama pada antena 1&4 sebesar 8,0° dan arah pancar utama pada antena 2&3 sebesar 7,0° (Gambar 15).





4.4 Perancangan Komponen Butler Matrix

Butler matrix terdiri dari tiga komponen yaitu 90° hybrid coupler, crossover dan 45° phase shifter.

1. 90° Hybrid Coupler

Berdasarkan perancangan *hybrid coupler* 90° pada Gambar 16, diketahui nilai S-parameter dan fasa pada *output port* pada frekuensi 28 GHz. Seperti pada Gambar 17 hasil simulasi nilai *return loss* (S1,1) dan isolation loss (S4,1) sudah memenuhi spesifikasi \leq -10 dB. Sedangkan nilai *insertion loss* (S2,1) dan (S3,1) telah mendekati -3 dB. Perbedaan fasa antara *port* 2 dengan *port* 3 ditunjukkan pada Gambar 18. Nilainya mendekati 90° dan telah memenuhi spesifikasi.



Gambar 16. Hybrid Coupler atau 3 dB Quadrature Coupler



Gambar 17. S-Parameter Hybrid Coupler 90°



Gambar 18. Fasa Keluaran Hybrid Coupler 90°

2. Crossover

Hasil simulasi *crossover* pada Gambar 19 dapat dilihat pada Gambar 20 dan Gambar 21. Dapat dilihat bahwa nilai *return loss* (S1,1) dan *isolation loss* (S2,1 dan S4,1) diperoleh nilai \leq -10 dB. Sedangkan nilai *insertion loss* (S3,1) mendekati 0 dB yang berarti fasa pada *output port* 3 sudah mendekati 0° sehingga tidak terjadi pergeseran fasa.



3. 45° Phase Shifter

Pada penelitian ini digunakah *phase shifter* dengan pergeseran fasa 45°. Dari hasil simulasi pada Gambar 22 diperoleh nilai *return loss* $(S1,1) \leq -10$ dB (Gambar 23). Sedangkan nilai *insertion loss* (S2,1) mendekati nilai 0 dB dengan perbedaan fasa antara *port* keluaran ±45° (Gambar 24). Sehingga perancangan *phase shifter* 45° sudah memenuhi spesifikasi.



Gambar 24. Fasa Keluaran Phase Shifter 45°

4.5 Butler Matrix 4×4

Susunan *butler matrix* 4×4 pada umumnya terdiri dari 2 komponen *hybrid coupler* 90°, 2 *crossover*, dan 2 *phase shifter* 45°. Pada penelitian ini hanya menggunakan satu komponen *crossover* dengan menghilangkan satu komponen lainnya pada sisi *output port*. Hal tersebut dapat memperkecil dimensi dan mengurangi rugi-rugi yang terjadi. Dengan menggunakan satu komponen *crossover* menyebabkan urutan *port* pada sisi *output* menjadi berubah, dimana *port* 6 berubah menjadi *port* 7 dan begitu sebaliknya, seperti pada Gambar 25.



Dari hasil simulasi pada frekuensi 28 GHz (Gambar 26) diperoleh nilai *return* loss (S1,1) dan nilai isolation loss (S2,1; S3,1; S4,1) kurang dari -10 dB. Sedangkan nilai insertion loss (S5,1; S6,1; S7,1; S8,1) belum memenuhi spesifikasi ideal pada -6 dB, akan tetapi dari hasil simulasi sudah memenuhi spesifikasi perancangan \geq -10 dB.



Gambar 26. Return Loss, Isolation Loss dan Insertion Loss Butler Matrix 4×4

Perbedaan fasa antara *port* keluaran (*port* 5,6,7 dan 8) terhadap *port* masukan (*port* 1,2,3 dan 4) secara berurutan ditunjukkan pada Gambar 27, Gambar 28, Gambar 29 dan Gambar 30. Didapatkan bahwa perbedaan fasa belum memenuhi $\pm 135^{\circ}, \pm 45^{\circ}, \pm 135^{\circ}, \pm 45^{\circ}$. Akan tetapi masukan *port* 1,2,3 dan 4 dengan keluaran *port* 7 dan 6 memiliki perbedaan fasa $\pm 135^{\circ}$. $\pm 45^{\circ}, -45^{\circ}, -135^{\circ}$ yang nilai tersebut mendekati beda fasa yang diharapkan. Nilai fasa keluaran *butler matrix* 4×4 dapat dilihat pada Tabel 5 sedangkan beda fasa masing-masing *port* ditunjukkan pada Tabel 6.



ISSN 2085-4811, eISSN: 2579-6089



Gambar 30. Fasa Masukan Port 4

Output Input	5(deg)	6 (deg)	7 (deg)	8 (deg)
Port 1	-112,52	-164,57	-27,07	-129,03
Port 2	-160,72	27,14	60,26	-41,09
Port 3	-41,09	60,26	27,14	-160,22
Port 4	-129,03	-27,07	-164,57	-112,52

Tabel 5. Fasa Keluaran Butler Matrix 4×4

Tabel 6. Beda Fasa Masing-Masing Port Butler Matrix 4×4

Output Input	5-7 (deg)	7-6 (deg)	6-8 (deg)
Port 1	-85.45	138,5	-36,54
Port 2	-220,48	33,12	68,23
Port 3	-68,23	-33,12	220,48
Port 4	36,54	-138,5	85,45

4.6 Antena MIMO 4×4 dengan Butler Matrix 4×4

Untuk mendapatkan karakteristik *beamforming* maka antena 5G harus dapat memancarkan sinar radiasi (*beam radiation*) pada arah tertentu. Hal tersebut dapat dicapai dengan minimal menggunakan 2 antena *array* dan menggunakan teknik *butler matrix* untuk mendapatkan fasa pada antena. Perancangan ini dilakukan dengan menggabungkan antena mikrostrip MIMO 4×4 dengan *butler matrix* 4×4, seperti Gambar 31.



Gambar 31. Antena Mikrostrip MIMO 4×4 dengan Butler Matrix 4×4

Hasil simulasi antena mikrostrip MIMO 4×4 dengan *butler matrix* ditunjukkan pada Gambar 32 dan Gambar 33. Dari hasil simulasi yang memenuhi nilai *return* $loss \leq -10$ dB juga hanya pada antena 1 dan 4. Sedangkan nilai VSWR ≤ 2 hanya pada antena 1 dan 4, sedangkan pada antena 2 dan 3 nilai VSWR ≥ 2 . Hal ini dapat disimpulkan bahwa pada antena 2 dan 3 terjadi ketidak sesuaian antara impedansi dan elemen antena, sehingga hasil simulasi yang dicapai belum sesuai dengan spesifikasi parameter.



Gambar 32. Return Loss Antena Mikrostrip MIMO 4×4 dengan Butler Matrix 4×4



Gambar 33. VSWR Antena Mikrostrip MIMO 4×4 dengan Butler Matrix 4×4

Jika dilihat dari Gambar 31 dan Gambar 32 antena MIMO 4×4 tanpa *butler* matrix 4×4 memiliki nilai return loss yang lebih baik. Sedangkan antena MIMO 4×4 dengan *butler matrix* 4×4 pada antena 2 dan 3 nilai return loss yang dihasilkan masih \geq -10 dB, yang artinya antara impedansi pada antena maupun saluran terjadi ketidak sesuaian. Dari gambar 12 dan gambar 33 dapat disimpulkan bahwa antena MIMO 4×4 tanpa *butler matrix* 4×4 memiliki nilai VSWR yang lebih bagus dibandingkan dengan menggunakan *butler matrix* 4×4.

Efek *mutual coupling* yang terjadi pada antena MIMO 4×4 dengan *butler matrix* 4×4 tidak memenuhi nilai \leq -20 dB. Sedangkan pada antena MIMO 4×4 tanpa *butler matrix* 4×4 yang memenuhi nilai *mutual coupling* \leq -20 dB yaitu pada S1,3=S4,2 sebesar -30,022 dB; S1,4=S4,1 sebesar -37,889 dB dan S2,4=S3,1 sebesar -29,999 dB; yang artinya pada kondisi ini dapat menekan efek *mutual coupling* yang terjadi pada antena. Koefisien korelasi juga salah satu parameter penting pada antena MIMO, korelasi tidak boleh lebih dari 0,3 atau \leq 0,3. Hal tersebut untuk mengurangi terjadinya *error* yang disebabkan oleh kedua antena yang saling berdekatan saat transmisi sedang berlangsung. Hasil simulasi antena MIMO 4×4 tanpa maupun dengan *butler matrix* 4×4 menghasilkan koefisien korelasi antara antena yang berdekatan yaitu \leq 0,3.

Hasil simulasi antena MIMO 4×4 dengan *butler matrix* 4×4 dapat dilihat pada Gambar 34 dan Gambar 35. Parameter *gain* yang dihasilkan dari juga memenuhi spesifikasi *gain*≥9 dBi seperti Gambar 34. Nilai *gain* tersebut lebih tinggi dari pada antena MIMO 4×4 tanpa *butler matrix* 4×4 yang menghasilkan *gain*=9 dBi, seperti Gambar 14.



Gambar 34. Gain Antena Mikrostrip MIMO 4×4 dengan Butler Matrix 4×4



Gambar 35. Pola Radiasi Antena Mikrostrip MIMO 4×4 dengan Butler Matrix 4×4

Dapat dilihat pada Gambar 35 kurva pola radiasi keempat antena memiliki arah pancar yang berbeda-beda. Hal ini menunjukkan bahwa menggunakan *butler matrix* 4×4 pada antena MIMO 4×4 dapat membuat arah pancar antena bervariasi dan mengarah pada arah tertentu. Sedangkan antena MIMO 4×4 tanpa *butler matrix* 4×4 menghasilkan arah pancar antara antena satu dengan yang lain kurang spesifik pada arah tertentu yang ditunjukkan pada Gambar 15.

5. KESIMPULAN

Dari hasil simulasi yang telah dilakukan dapat didapatkan beberapa kesimpulan. Perancangan antena mikrostrip MIMO 4×4 menghasilkan spesifikasi parameter yang diinginkan, diantaranya nilai *return loss* \leq -10 dB, VSWR \leq 2, *mutual coupling* \leq -20 dB, koefisien korelasi \leq 0.3, *gain* \geq 9 dBi pada antena 1 dan 4 sedangkan antena 2 dan 3 menghasilkan *gain*=9 dBi dimana nilai tersebut cukup besar, pola radiasi antena yaitu

unidirectional dengan arah pancar antara antena 1 dengan yang lain belum berbeda-beda. Perancangan antena mikrostrip MIMO 4×4 dengan *butler matrix* 4×4 menghasilkan parameter yang sesuai spesifikasi yang diinginkan yaitu nilai *return loss* \leq -10 dB dan VSWR \leq 2 hanya pada antena 1 dan 4 yang artinya pada antena 2 dan 3 antara impedansi pada antena maupun saluran terjadi ketidak sesuaian, nilai mutual coupling tidak tercapai pada \leq -20 dB sedangkan korelasi antara antena memenuhi kondisi \leq 0.3, *gain* yang dihasilkan mencapai nilai *gain* \geq 9dBi, dan pola radiasi yaitu *unidirectional* dengan arah pancar antena yang berbeda antara antena satu dengan yang lainnya. Hal tersebut berarti antena MIMO 4×4 dengan *butler matrix* 4×4 dapat meningkatkan nilai *gain* dan dapat mengubah arah pancar antena pada arah tertentu.

REFERENSI

- [1] A. W. Paper, "New 5G Antenna White Paper," *Huawei*, 2019.
- [2] I. Uchendu and J. Kelly, "Survey of beam steering techniques available for millimeter wave applications," *Prog. Electromagn. Res. B*, vol. 68, no. 1, pp. 35–54, 2016, doi: 10.2528/PIERB16030703.
- [3] K. Klionovski, A. Shamim, and M. S. Sharawi, "5G antenna array with wide-angle beam steering and dual linear polarizations," *In 2017 IEEE International Symposium on Antennas* and Propagation & USNC/URSI National Radio Science Meeting, pp. 1469–1470, 2017, doi: 10.1109/APUSNCURSINRSM.2017.8072777.
- [4] S. B. Akhade and P. F. I. Shaikh, "Application of Butler Matrix in Switched Beam Smart Antenna," *Int. J. Eng. Res. Technol.*, vol. 3, no. 5, pp. 1400–1403, 2014.
- [5] S. P. and A. T. Alreshaid, M. S. Sharawi and K. Sarabandi, "Compact Millimeter-Wave Switched-Beam Antenna Arrays for Short Range Communication," *Microw. Opt. Technol. Lett.*, vol. 58, no. 8, pp. 748–753, 2016, doi: 10.1002/mop.
- [6] F. W. Ardianto, N. M. A., and B. Syihabuddin, "Analisis Simulasi Antena MIMO 4 4 Susunan Persegi dan Sirkular pada Frekuensi 15 GHz," *Jurnal Nasional Teknik Elektro dan Teknologi Informasi*, vol. 7, no. 2, pp. 174–182, 2018, doi: 10.22146/jnteti.v7i2.420.
- [7] S. Alam and F. A. Nugroho, "Perancangan Antena Mikrostrip Array 2x1 untuk Meningkatkan Gain untuk Aplikasi LTE pada Frekuensi 2300 MHz," *Jurnal Teknik dan Ilmu Komputer*, vol. 6, no. 3, pp. 108–113, 2018.
- [8] F. Deriko, and A. H. Rambe, "Rancang Bangun Antena Mikrostrip Array Patch Segiempat Dual-Band (2,3 Ghz Dan 3,3 Ghz) dengan Pencatuan Proximity Coupled," *Singuda ENSIKOM*, vol. 12, no. 32, pp. 18–22, 2015.
- [9] S. Mishra, P. Wankhade, and A. Sahu, "Design and analysis of T and U shaped slots with truncated corner rectangular microstrip patch antenna for return loss enhancement," *Symp. Colossal Data Anal. Networking, CDAN 2016*, 2016, doi: 10.1109/CDAN.2016.7570902.
- [10] R. Hidayat, R. Rushendra, and E. Agustina, "Digital beamforming of smart antenna in millimeter wave communication," 2017 Int. Conf. Broadband Commun. Wirel. Sensors Powering, BCWSP 2017, vol. 2018-January, pp. 1–5, 2018, doi: 10.1109/BCWSP.2017.8272564.
- [11] Q. L. Yang, Y. L. Ban, Q. Q. Zhou, and M. Y. Li, "Butler matrix beamforming network based on substrate integrated technology for 5G mobile devices," APCAP 2016 - 2016 IEEE 5th Asia-Pacific Conf. Antennas Propagation, Conf. Proc., pp. 413–414, 2017, doi: 10.1109/APCAP.2016.7843268.
- [12] C. Tseng, C. Chen, and T. Chu, "A Low-Cost 60-GHz Switched-Beam Patch Antenna," *IEEE Antennas Wireless. Propag. Lett.*, vol. 7, pp. 432–435, 2008.
- [13] S. V. Kalam and A. B. Rathi, "Optimum Design of 4×4 Symmetrically Structured Butler Matrix," *Int. J. Sci. Res. Eng. Technol.*, vol. 5, no. 1, pp. 31–34, 2016.
- [14] Kottkamp, M., and C. Rowell, "Antenna Array Testing Conducted and Over the Air : The Way to 5G," White Pap., pp. 1–30, 2016.
- [15] Shaikh, F. I., and Sanjay Bansidhar Akhade, "Smart Antenna System using 4×4 Butler Matrix switched beam network for 2.4 GHz ISM band," *Int. J. Appl. or Innov. Eng. Manag.*, vol. 4, no. 3, p. 282, 2015.