دوفصلنامۀ هيدروفيزيک

دورهٔ هفتم، شمارهٔ دوم (پاییز و زمستان ۱۴۰۰)؛ صفحات: ۱۴۳–۱۳۳

مقالهٔ پژوهشی DOR: 20.1001.1.24767131.1400.7.2.12.5 درصد همانندی:۱۲%

استفاده از ترکیبات Perovskite/CIGS برای طراحی سلول خورشیدی دوپیوندی با بازدهی بالا بهمنظور کاربرد در تجهیزات دریایی

مریم هدایتی و سعید علیائی *

^۱ دانش آموخته دکتری، دانشکده مهندسی برق، دانشگاه تربیت دبیر شهید رجائی، تهران s_olyaee@sru.ac.ir استاد، آزمایشگاه تحقیقاتی نانوفو تونیک و اپتوالکترونیک، دانشگاه تربیت دبیر شهید رجائی، تهران

تاريخ دريافت:۱۴۰۱/۰۶/۲۶

تاریخ پذیرش:۱۴۰۱/۰۷/۲۵

چکندہ

در این مقاله طراحی یک سلول خورشیدی دوپیوندی با استفاده از پروسکایت CIGS به منظور استفاده از آن به عنوان یک منبع انرژی پاک در تجهیزات دریایی بررسی می شود. در طراحی این ساختار، ابتدا سلول خورشیدی بالایی با لایه جاذب پروسکایت و شکاف باند VAev ، سلول خورشیدی زیرین با لایه جاذب CIGS و شکاف باند V/eeV شبیه سازی شده اند. با توجه به اینکه شکاف باند پروسکایت و CIGS هر دو قابل تنظیم هستند، این دو ماده به عنوان لایه جاذب در سلول خورشیدی دوپیوندی می توانند عملکرد مناسبی داشته باشند. برای اتصال دو سلول بالا و پایین از معماری چهار ترمیناله استفاده شده است. الکتریکی داخلی است؛ به دلیل کوچکتر بودن ناحیه تخلیه، نسبت به ساختار p-in-n و n-i-n بازتر کیب حامل ها افزایش و تلفات نوری کاهش می یابد که به افزایش بازدهی منجر می شود. بازدهی سلول خورشیدی دو پایداری ما ما افزایش و در صد به دست آمده است. با توجه به بازدهی این سلول خور شیدی و پایداری منا سبش در شرایط محیطی مختلف، از این در صد به دست آمده است. با توجه به بازدهی این سلول خور شیدی و پایداری منا سبش در شرایط محیطی مختلف، از این

واژههای کلیدی: اتصال چهار ترمیناله؛ بازدهی؛ پیوند همگون؛ تجهیزات دریایی؛ سلول خورشیدی چندپیوندی.

۱. مقدمه

با وجود کاهش منابع فسیلی و گرم شدن زمین در اثر تولید و افزایش گازهای گلخانهای، استفاده از انرژیهای نو و تجدیدپذیر جایگاه ویژهای در تمام دنیا پیدا کرده است. یکی از موضوعات چالش برانگیز قرن بیست ویکم کنترل گرمایش جهانی و محدود کردن افزایش دمای کره زمین در حد دو درجه سانتی گراد است. تا سال ۲۰۵۰ میانگین تقاضای انرژی پیش بینی شده به ۲۸ تراوات و تا سال ۲۱۰۰ به ۴۶ تراوات خواهد رسید [۱]. استفاده از انرژی خورشیدی یکی از راهکارهای پیشنهادی است و فناوری آن در سال های اخیر بسیار توسعه یافته است.

از جمله حوزههایی که به دریافت انرژی از منابع تجدیدپذیر نیازمند است، می توان به تجهیزات دریایی و ناوبری [۲ و ۳] اشاره کرد. این تجهیزات و امکانات شامل تجهیزات مدرن رادیویی بهمنظور ارتباطات دریایی، شناورهای یدک کش و راهنمابر برای عملیات پهلودهی و جداسازی شناورها، علائم کمک ناوبری و تجهیزات مدرن هیدرو گرافی است. در سیستم توزیع برق کشتی، مصرف کنندهها به دو دسته (۱) مصرف-کنندههای اضطراری شامل دستگاههای ناوبری، تجهیزات ترک کشتی در هنگام خطر و سکان و (۲) مصرف کنندههای غیر اضطراری تقسیم می شوند.

درواقع، سیستم برق اضطراری لازم است در مواقع بحرانی قطع کلی برق اصلی، بهعنوان یک منبع انرژی پایدار در دسترس باشد و دست کم به مدت ۳ ساعت کارایی مفید داشته باشد. استفاده از نور خورشید برای تولید انرژی، از جمله در تجهیزات دریایی و ناوبری، بدون شک فرایندی پاک است و کمترین تأثیر را بر محیط دارد. با توجه به اینکه انرژی خورشید به میزان منبعی که توانایی جایگزینی سوختهای فسیلی را دارد، تنها منبعی که توانایی جایگزینی سوختهای فسیلی را دارد، سلولهای خورشیدی است. به همین دلیل در دنیا تلاشهای زیادی برای افزایش استفاده از سلولهای خورشیدی، بهبود ساخت و افزایش بازدهی این سلولها در سالهای گذشته انجام شده است و اکنون نیز در حال انجام است.

فناوری سلولهای خورشیدی چندییوندی در اوایل سال ۱۹۷۸ آغاز شد [۴]. در میان سلولهای خورشیدی که در چند دهه اخیر موردبررسی و مطالعه فراوان قرار گرفتهاند، سلولهای خورشیدی چندپیوندی مبتنی بر ترکیبات مختلف بهعنوان سلولهای با بازدهی بالا جایگاه خاصی دارند. این سلولها که از چند لایه نیمرسانا با شکاف باندهای متفاوت همراه با تطبیق ثابت شبکهای تشکیل شدهاند، قادر به جذب وسیعی از طیف خورشیدی بوده، بنابراین تبدیل انرژی خورشيدى به انرژى الكتريسيته بهوسيلهٔ اين سلولهاى چندپیوندی میتواند در گستره بزرگی انجام شود [۵]؛ زیرا در لایه اول ساختاری قرار دارد که بیشترین انرژی شکاف باند را نسبت به زیر لایهها دارد، بنابراین می تواند فو تونهای نوری انرژی بالای دارای فرکانس بالا را جذب کند. فوتون های با انرژی کمتر بهترتیب جذب لایه های بعدی که انرژی شکاف باند کمتری دارند، خواهند شد. این ساختار موجب افزایش بازده سلول خورشیدی در مقایسه با سلولهای تکپیوندی میشود [۴].

در سلولهای خورشیدی چندپیوندی چندین ماده با شکافباند متفاوت روی هم رشد داده میشوند. هر لایه نیمرسانا که بهعنوان یک لایه مجزا در ساخت کل سلول قرار گرفته، توانایی جذب محدودهای از طولموجهای نورتابشی طیف خورشیدی و تبدیل آن به الکتریسیته را دارد. درنتیجه زیرلایههای نیمرسانا میتوانند به این شکل روی هم قرار گیرند که در لایه اول آن نیمرسانا در مقایسه با سایر نیمرساناهای مورداستفاده در کل ساختار شکاف انرژی بزرگ تری دارد، قرار می گیرد تا بتواند قسمتی از طیف که انرژی بیشتری دارد، یعنی طولموج کوتاه را جذب کند [۷]. امواج با طولموج بالاتر که انرژی کمتری دارند از لایه اول ساختار عبور کرده و به لایههای زیرین که از نیمرساناهایی با شکاف انرژی کمتر تشکیل شدهاند برخورد میکند تا در لایههای زیرین جذب شوند [۸]. مهمترین نکته در طراحی سلولهای خورشیدی پشت سرهم، انتخاب درست شکافباندها جهت بهرهبرداری بهینه از طیف خورشیدی است. همان طور که در شکل ۱ نشان داده شده است، سلول

خورشیدی چندپیوندی بر اساس روش های شکاف طیف نوری و زاویه متوسط محل اتصال به دو گروه تقسیم می شود

[٩]؛ (۱) سلولهای خورشیدی چندپیوندی عمودی' و (۲) سلولهای خورشیدی چندپیوندی افقی^۲.



(ب) (الف) شکل ۱. سلولهای خورشیدی چندپیوندی، (الف) سلول افقی و (ب) سلول عمودی [۱۰]

> پروسکایت بهعنوان لایه جاذب در سلولهای خورشیدی برای نخستین بار در سال ۲۰۰۹ توسط میاساکا گزارش شد [۱۱]. تحرک بالای حاملها، فرایند ساخت آسان و جذب نور بیشتر در ناحیه مرئی باعث شده تا پروسکایت بهعنوان لایه فعال نوری درسلول خورشیدی مورد توجه باشد. در سال ۲۰۱۹ سلول خورشیدی دو پیوندی perovskite/CIGS و ۲۰۱۹ اسلول با معماری ۴ ترمیناله طراحی و ساخته شده است که بازدهی آنها به ترتیب ۲۵٪ و ۲۵/۷٪ گزارش شده است [۱۲].

> در گزارشی مقدار بازدهی اتصال p-n و p-i-n در سلول خورشیدی تک پیوندی پروسکایت مقایسه شده که در اتصال -p n دو درصد افزایش بازدهی نسبت به اتصال p-i-n داشته است [۱۳]. با افزودن مقدار کمی گالیوم به لایه CIS، شکاف باند آن را می توان از مقدار طبیعی ۱۷۷ به ۱۸۷۷ افزایش داد که ازنظر تئوری بازدهی سلول را بهبود می بخشد [۱۴].

> ساختار بیشتر سلولهای خورشیدی مبتنی بر پروسکایت-p-i

nu n-i-p است؛ اما اخیراً مقایسهای بین معماریهای پروسکایت همگون و ناهمگون انجام شده که در معماریهای همگون pn، بازده سلول خورشیدی ۲۳ درصد است و در مقایسه با معماریهای ناهمگون افزایش چشم گیری داشته است [10].

در این مقاله، ابتدا یک سلول خورشیدی پروسکایت بهصورت اتصال دیودی p-n در نرمافزار سیلواکو–اطلس شبیهسازی شده است. برای این امر از دو لایه پروسکایت نوع n و p که دو لایه انتقالدهنده حفره (HTL) و انتقالدهنده الکترون

(ETL) در بالا و پایین آنها قرار گرفته، استفاده شده است. لایه جاذب سلول پایینی CIGS است. با توجه به اینکه در معماری چهارترمیناله نیاز به تطبیق جریان و پیوند تونلی نیست، در این شبیهسازی دو سلول بالا و پایین به صورت چهارترمیناله به هم متصل شدهاند.

۲. معرفی پارامترهای طراحی

نکته مهم در مورد سلولهای خورشیدی این است که چگونه به طولموجهای مختلف نور فرودی واکنش نشان میدهند و اکسیتون^۳ تولید می کنند. جفت الکترون-حفرههای تولیدشده (EHP)حاملهای بار آزاد نیستند، اما با نیروی جذب کولمبی به یکدیگر متصل شدهاند. این جفتهای متصل شده "اکسیتون "نامیده میشوند. بهطورمثال پاسخ طیفی سلولهای خورشیدی وانیده میشوند. بهطورمثال پاسخ طیفی سلولهای خورشیدی پاسخ طیفی سلول دوپیوندی برابر با مجموع دو سلول تکپیوندی تشکیل دهنده آن است. بنابراین سلول دوپیوندی توانایی جذب طیفی وسیعی از نور خورشید را دارد. پاسخ طیفی اهمیت زیادی در تعیین بازدهی سلول دارد.

 $SR(\lambda) =$ (1)

 $1/qF(\lambda)[1 - R(\lambda)] \left(J_p(\lambda) + J_n(\lambda) + J_{dr}(\lambda)\right)$ که در اینجا SR پاسخ طیفی، q بار الکترون، ($F(\lambda)$ آهنگ $J_p(\lambda)$ ، λ ورونهای رسیده به واحد سطح نیمرسانا با طول موج λ

Metal Grid Au							
ETL	n-type	e 0.1µm	$5 \times 10^{19} cm^{-3}$				
Absorber Layer Perovs	kite n-type	: 1.5μm	$2 \times 10^{17} cm^{-3}$				
Absorber Layer Perovs	kite p-type	e 0.5µm	$2 \times 10^{18} cm^{-3}$				
нті	p-type	0.04µm	$3 \times 10^{18} cm^{-3}$				
	.ف)	">	10 				
Front Contact ZnO:Al		0.02µm					
Buffer Layer CdS	n-type	0.1µm	$2 \times 10^{18} cm^{-3}$				
Absorber Layer CIGS	p-type	3.5µm	$8 \times 10^{14} cm^{-3}$				
Back Contact Mo		0.5µm					
	(-	.)					
Metal Grid Au		•	• •				
ETL	n-type	e 0.1µm	$5 \times 10^{19} cm^{-3}$				
Absorber Layer Perovs	skite n-typ	e 1.5µm	$2 \times 10^{17} cm^{-3}$				
Absorber Layer Perovs	kite p-typ	e 0.5µm	$2 \times 10^{18} cm^{-3}$				
HTL	p-type	0.04µm	$3 \times 10^{19} cm^{-3}$				
Front Contact ZnO:Al		0.02µm					
Buffer Layer CdS	n-type	0.1µm	$2 \times 10^{18} cm^{-3}$				
Absorber Layer CIG5	p-type	3.5µm	$8 \times 10^{14} cm^{-3}$				
Back Contact Mo		0.5µm					
301		(2)					

شکل۲ . شماتیک (الف) سلول خورشیدی تک پیوندی بالا، (ب) سلول خورشیدی تک پیوندی پایین، (ج) سلول خورشیدی دوپیوندی perovskite/ CIGS با معماری چهار ترمیناله

پارامترهای موردنیاز بهمنظور شبیهسازی سلول خورشیدی دوپیوندی Perovskite/CIGS در جدول ۱ آمده است [۱۷].

۳. ساختار سلول خورشیدی

برای ارائه ساختار سلول خورشیدی پیشنهادی، ابتدا سلول بالایی و پایینی بهصورت مستقل شبیهسازی و بررسی شدهاند. سپس سلول خورشیدی دوپیوندی طبق شکل ۲ با ضخامت لایهها و مقادیر چگالی ناخالصی، شبیهسازی شده و پارامترهای سلول بهدست آمده است.

با توجه به اینکه قبلاً تأثیر شبکههای فلزی مختلف روی سلول خورشیدی دو پیوندی Perovskite/CIGS بررسی شده است [۱۸] و ازآنجاکه مهمترین ویژگی الکترود بالایی تابع کار آن است، در این ساختار به دلیل نزدیک بودن تابع کار طلا به پروسکایت، طلا بهعنوان اتصال فلزی استفاده شده است.

۰. ۱۳٦

پارامترها	نماد	واحد	Perovskite	HTL	ETL	CdS	CIGS
شکاف باند	Eg	eV	۱/۹	۲/۳۱	٣/۵	۲/۴	١/۴
وابستكمي الكترون	X _e	eV	٣/٩	۴/۰۸	٣/٩	۴	۴/۶
نفوذپذيري نسبي	€ _r	F.cm ⁻¹	۶/۵	٩	۶/۵	۱.	۱۳/۶
تحرك الكترون	μ_n	cm ² /V.s	1/8	44	1/8	۱	۱
تحرك حفره	μ_{p}	cm ² /V.s	• / ٢	۱	•/٢	۲۵	۲۵
چگالى مۇثر حالتھاي	N _c	cm ⁻³	IACT/T	1AeY/Y	1Ae1/1	1467/7	IACT/Y
باند هدايت							
چگالى مۇثر حالتھاي	N_v	cm ⁻³	1901/A	1901/A	19e1/A	1901/A	19e1/A
باند ظرفيت							

جدول ۱. پارامترهای نیمرسانا مورداستفاده برای شبیهسازی.

۴. نتایج تحلیل سلول بالایی پروسکایت

در این قسمت ابتدا نتایج بهدست آمده از شبیه سازی سلول خورشیدی تک پیوندی پروسکایت که سلول بالایی ساختار دوپیوندی را تشکیل میدهد، بررسی شده است. هم جنس^۲ بودن اتصال n-q پروسکایت باعث خم شدن باند انرژی می شود، پتانسیل داخلی را افزایش میدهد و سبب افزایش ولتاژ مدار باز افزاره می شود که برای عملکرد سلول های خورشیدی پروسکایت مفید است. در این ساختار وظیفه انتقال و جداسازی حامل ها به عهده میدان الکتریکی داخلی است.

در پروسکایت ها با ساختار استاندارد n-i-q، انتقال حامل ها در لایه پروسکایت جهت مشخصی ندارد و ممکن است باعث بازترکیب ناخواستهٔ حامل ها شود. از آنجاکه استخراج الکترون ها و حفره های ناشی از نور، بیشتر در لایه های ETL و HTL انجام می شود، از این رو، ساختار همگون پروسکایت طوری طراحی شده است که یک میدان الکتریکی داخلی اضافی در لایه پروسکایت ایجاد کند که در آن الکترون ها و حفره ها در جهت مخالف به ترتیب به سمت ETL و HTL با مدف کاهش بازترکیب حامل ها حرکت کنند. سلول های خورشیدی پروسکایت همگون حتی در حضور رطوبت و اکسیژن که به عنوان عوامل حیاتی در تخریب پروسکایت شناخته شده اند، نسبتاً پایدار هستند.

شکل ۳ ساختار باند سلول خورشیدی با لایههای HTL با ضخامت ۰/۰۴ میکرومتر و چگالی ناخالصی ^{3–}۱۰۱۸cm×۲ نوع p، لایه پروسکایت با ضخامت ۰/۵ میکرومتر و چگالی

ناخالصی cm^{-3} نوع q، لایه پروسکایت با ضخامت ۱/۵ میکرومتر و چگالی ناخالصی cm^{-3} میکرومتر و چگالی درنهایت لایه ETL با ضخامت ۱/۰ میکرومتر و چگالی ناخالصی cm^{-3} نوع n را نشان می دهد. همچنین برای مقایسه دو ساختار nn و nn پروسکایت، ساختار nn پروسکایت نیز با لایه ذاتی به ضخامت ۱ میکرومتر و چگالی ناخالصی cm^{-3} ساختار mn.

با توجه به شکل ۳ خمیدگی های نوار معرف میدان در ساختار هستند. در ساختار pin ناحیه جاذب وسیع تر است درنتیجه الکترون برای خروج از ناحیه تخلیه مسیر خیلی زیادی نسبت به ساختار np باید طی کند که احتمال باز ترکیب بیشتر است. شکل ۴ مشخصه جریان-ولتاژ سلول خورشیدی تک پیوندی پروسکایت را در حالت اتصال np و nin پروسکایت با هم مقایسه کرده است. همان طور که مشاهده می شود در ساختار pn پروسکایت، ولتاژ مدار باز بیشتر از ساختار nin شده است. به کمک این نمودار می توان پارامترهای اصلی سلول را محاسبه کرد.

تعداد فوتونهای جذب شده در واحد سطح از سلول خورشیدی در واحد زمان بر حسب طول موج برای سلول خورشیدی تک پیوندی پروسکایت برای ساختار np و nin در شکل ۵ رسم شده است. همان طور که از شکل مشخص است، بیشترین بازده جذب سلول در لایه پروسکایت اتفاق افتاده است.



شکل ۳. نمودار باند انرژی سلول خورشیدی پروسکایت تک پیوندی بالا (الف) ساختار pn پروسکایت و (ب) ساختار pin پروسکایت

عمق میدان در ساختار pn حدود ۸/۰ میکرون و در pin حدود ۸/۰ میکرون است، اگر حامل ها در این ناحیه جذب شوند توسط میدان الکتریکی از هم جدا شده و بازترکیب نمی شوند، درنتیجه هر چه این ناحیه بیشتر باشد، میزان حامل هایی که تولید می شوند و از هم جدا می شوند بیشتر است و جریان نوری نیز بیشتر است؛ که باتوجه به توضیحات داده شده در ساختار pn جذب بیشتری به دست آمده است.

۵. نتایج تحلیل سلول پایینی (CIGS)

سلول خورشیدی CIGS به صورت اتصال دیودی n-n شبیه-سازی شده است. برای این امر از لایه CIGS نوع p به عنوان لایه جاذب و CdS نوع n به عنوان لایه بافر که ZnO:Al لایه اتصال جلویی و اتصال پشتی از جنس مولیبدنیوم در پایین آن است استفاده شده است. لایهٔ CIGS که نقش نیم رسانای نوع p را بازی می کند، لایه اصلی سلول پایینی است. ساختار باند سلول خورشیدی پایینی با لایه های CdS نوع n و CIGS نوع p، در شکل ۶ مشاهده می شود.







شکل ۵. منحنی نرخ جذب فوتون در سلول خورشیدی تک پیوندی بالایی (الف) ساختار pn پروسکایت (ب) ساختار pin



شکل ۷ تعداد فوتونهای جذب شده در واحد سطح از سلول خورشیدی در واحد زمان برحسب طولموج برای سلول

خورشیدی تکپیوندی CIGS را نشان میدهد. با توجه به شکل بیشترین میزان جذب با توجه به ضخامت آن در لایه جاذب (CIGS) رخ داده است. بالاترین پیک ۲۰^{۲۲} cm³s که مربوط به لایه جاذب CIGS است.



در شکل ۸ نمودار ولتاژ-جریان این سلول مشاهده می شود که علاوه بر افزایش جریان اتصال کوتاه تا مقدار ۲۷mA/cm²، ولتاژ مدار باز سلول نیز افزایش یافته است، به طوری که مقدار آن به ۸/۴۰ ولت می رسد.



Perovskite/CIGS با توجه به سلول دو پیوندی Perovskite/CIGS با توجه به سلولهای بالا و پایین که در دو قسمت قبلی بررسی شد، به شبیه سازی و بررسی کامل سلول خورشیدی دو پیوندی شد، به شبیه سازی و برداخته می شود. با توجه به اینکه

پیش از این تأثیر شبکه های فلزی مختلف بر سلول خورشیدی دوپیوندی CGS/CIGS بررسی شده است [۱۹]، در این قسمت لایه جاذب سلول بالایی ماده پروسکایت و با توجه به تابع کار پروسکایت اتصال بالایی طلاست. درواقع در اتصال همگون پروسکایت می توان گفت در لایه ذاتی، یک pn ایجاد شده است.

شکل ۹ ساختار باند سلول خورشیدی را در حالت دوپیوندی برای هر دو ساختار nn و pin پروسکایت نشان داده است. نمودار باند انرژی برای بررسی عملکرد کلی حاملها در سلول خورشیدی است. با توجه به نتایج به دست آمده در قسمتهای قبلی مقدار ولتاژ مدار باز سلول بالایی بیشتر است (۱/۱۴۷) که نمودار باند انرژی نیز تأیید می کند. مشاهده می شود که در فصل مشتر کها لبه نوار رسانش و ظرفیت یک خمیدگی به سمت بالا پیدا می کنند. این امر باعث تسهیل در حرکت حاملها و جدایی بهتر حاملها در فصل مشترک و درنتیجه باعث افزایش بازدهی می شود. با توجه به شدت میدان در مرز دو سلول خورشیدی و ضخامت لایه های واسط استفاده شده، امکان تونلزنی حامل فراهم شده است.

در گام بعدی، نرخ جذب فوتون در سلول خورشیدی دوپیوندی بررسی شده است. شکل ۱۰ منحنی نرخ جذب فوتون در سلول خورشیدی دوپیوندی با ساختار پروسکایت pn و pin را نشان میدهد. در لایه پروسکایت و CIGS که محدوده آن توسط راهنمای شکل مشخص شده است بیشترین میزان جذب را نسبت به سایر لایه ها نمایش داده است، همچنین در فصل مشتر کها نیز افزایش جذب مشاهده می شود. نقاط اوج موجود به دلیل تغییر (افزایش) ضریب جذب لایه های مختلف سلول است.

در طول هر لایه نیز جذب، طبق رابطه بیر-لامبرت^۵ بهصورت نمایی کاهش مییابد.

 $\log\left(\frac{l_0}{l}\right) = abc \tag{(a)}$

در رابطه (۵)، I₀ شدت نور اولیه، I شدت نور عبوری، *a* ضریب جذب، b طول و c غلظت نمونه است.

مقایسه منحنی مشخصه جریان-ولتاژ برای سلول خورشیدی بالایی، پایینی و دوپیوندی برای ساختار pn و pin در شکل ۱۱

نمایش داده شده است. همان طور که در شکل نشان داده شده، سلول بالایی به دلیل لایه جاذب پروسکایت با شکاف باند بالاتر نسبت به سلول پایینی (CIGS) ولتاژ و چگالی جریان بالاتری دارد. همچنین در ساختار nq پروسکایت، مقدار ولتاژ مدار باز سلول دوپیوندی نسبت به ساختار nin بیشتر است. علاوهبراین با مقایسه نمودار جریان-ولتاژ برای هر کدام از سلولها، در حالت دوپیوندی بیشترین مقدار ولتاژ را نسبت به دو حالت تکپیوندی خواهیم داشت.



m شکل ۹. نمودار باند انرژی سلول خورشیدی دوپیوندی، (الف) ساختار pn پروسکایت و (ب) ساختار pin پروسکایت

پارامترهای فتوولتاییک بهدست آمده از شبیه سازی سلول خورشیدی دوپیوندی Perovskite/CIGS در جدول ۲

آورده شده و با سلولهای تکپیوندی پروسکایت و CIGS نیز مقایسه شده است. همچنین کارهای مشابه انجام شده نیز در جدول مقایسه آورده شده است.



شکل ۱۰. منحنی نرخ جذب فوتون در سلول خورشیدی دوپیوندی perovskite/CIGS. (الف) ساختار pn پروسکایت و (ب) ساختار pin پروسکایت



شکل ۱۱. مقایسه نمودار جریان-ولتاژ سلول خورشیدی بالایی، پایینی و دوپیوندی، (الف) ساختار pn پروسکایت و (ب) ساختار pin پروسکایت

با توجه به جدول ۲، در حالت دوپیوندی ولتاژ مدار باز افزایش یافته است که باعث افزایش بازدهی نیز شده که در مقایسه با کار مشابه انجام شده که از پیوند ناهمگون پروسکایت استفاده

شده بود، حدود ۳ درصد افزایش داشته است [۲۰]. همچنین در سلول دوپیوندی با پروسکایت همگون مقدار بازدهی حدود یک درصد نسبت به سلول دوپیوندی با پروسکایت ناهمگون بیشتر شده است. بازده کوانتومی خارجی، تعداد الکترونهای جمع آوری شده بر واحد فوتون فرودی را تعیین می کند.

	جریان اتصال کو تاہ (mA/cm ²)	(V) ولتاژ مدار باز	(%) ضريب پرشدگی	بازدهی (%)
سلول تکپيوند پروسکايت همگون	41/40	١/۴١	۵۱/۰۶	۲1/9۵
سلول تکپيوند پاييني (CIGS)	۲۵/۸۰	•/٨۴	۷۲/۹۳	11/49
سلول دوپيوندی perovskite/CIGS	۲۵/۸۰	۲/۲۵	۷۳/۰۲	۳۰/۷۱
همگون				
سلول دوپيوندی perovskite/CIGS	۲۵/۸۰	۲/۱۳	۷۱/۲۵	۲٩/٨٣
ناهمگون				
اتصال همگون پروسکایت [۴۰]	۲۳/۸۶	١/•٨	٧٧/۵۰	۲۰/۸۰
Perovskite/CIGS با لایه ذاتی [۹۳]	۱۵/۷۹	1/89	۷۲/۸۵	۲۷/۵

جدول ۲. مقایسه پارامترهای فتوولتائیک سلولهای خورشیدی تک پیوندی و دوپیوندی



شکل ۱۲. بازده کوانتومی خارجی برای سلول خورشیدی بالایی و پایینی برحسب طولموج نور ورودی

شکل ۱۲ بازدهی کوانتومی خارجی را برحسب طول موج نور ورودی برای مقادیر مختلف سلول های بالا و پایین نشان میدهد. نتایج به دست آمده در شکل ۱۲ نشان می دهد که منطقه طول موج های کوتاه زیر ۹/۰ میکرومتر بیشتر توسط سلول بالایی جذب می شود، در حالی که جذب طول موج های بین ۹/۰ تا ۱/۱ میکرومتر بر عهده سلول پایینی است. با توجه به ضریب شکست پروسکایت و CIGS، نوسانات در محدوده طول موج بیشتر از ۱۰۰۰ نانومتر رخ می دهد. در ناحیه اشاره شده با رنگ سبز، بازده کوانتومی خارجی، مجموع بازده کوانتومی سلول بالا و پایین است.

۲. نتیجه گیری

در این مقاله ابتدا سلول خورشیدی تکپیوندی پروسکایت با بازده ۲۱/۶۵ درصد و سلول خورشیدی تکپیوندی پروسکایت با با بازده ۲۱/۴۶ درصد شبیهسازی شد. پس از شبیهسازی سلول دوپیوندی و با استفاده از اتصال همگون پروسکایت که درواقع داخل خود لایهٔ ذاتی یک np ایجاد شده است، تلفات نوری کاهش و بازترکیب حاملها افزایش یافته است که به بهبود بازدهی به مقدار ۲۰/۷۱ ٪ منجر شده است. نتایج شبیهسازی نشان می دهد که ساختار طراحی شده برای سلول خورشیدی در این مقاله می تواند برای یک منبع انرژی پاک تجهیزات دریایی و ناوبری به کار برده شود. در تحقیقات آتی، ساخت نمونه

- [11] Kojima A, Teshima K, Shirai Y, Miyasaka T. Organometal halide perovskites as visible-light sensitizers for photovoltaic cells. Journal of the american chemical society. 2009 May 6;131(17):6050-1.
- [12] Gharibzadeh S, Hossain IM, Fassl P, Nejand BA, Abzieher T, Schultes M, et al. 2D/3D heterostructure for semitransparent perovskite solar cells with engineered bandgap enables efficiencies exceeding 25% in four-terminal tandems with silicon and CIGS. Advanced Functional Materials. 2020 May;30(19):1909919.
- [13] He Q, Gu H, Zhang D, Fang G, Tian H. Theoretical analysis of effects of doping MAPbI3 into pn homojunction on several types of perovskite solar cells. Optical Materials. 2021 Nov 1;121:111491.
- [14] Chandrasekaran V. Effect of heat treatments and reduced absorber layer thickness on Cu (In, Ga) Se₂ thin film solar cells. MSc Thesis, University of South Florida, 2005.
- [15] Sengar BS, Garg V, Kumar A, Dwivedi P. Numerical simulation: Design of high-efficiency planar pn homojunction perovskite solar cells. IEEE Transactions on Electron Devices. 2021 Mar 24;68(5):2360-4.
- [16] Hedayati M. Design and Simulation Besed Chalcogenide Tandem Solar Cell to Increase Efficiency. PhD Thesis, SRTTU, 2022.
- [17] Sze SM. Semiconductor devices: physics and technology. John Wiley & Sons, 2008.
- [18] Hedayati M, Olyaee S. Proposal of CIGS dualjunction solar cell and investigation of different metal grids effect. Optical and Quantum Electronics. 2020 Jul;52:1-2.
- [19] Hedayati M, Olyaee S. High-Efficiency pn Homojunction Perovskite and CIGS Tandem Solar Cell. Crystals. 2022 May 15;12(5):703.
- [20] Kumar A, Singh S, Mohammed MK, Shalan AE. Computational modelling of two terminal CIGS/perovskite tandem solar cells with power conversion efficiency of 23.1%. European journal of inorganic chemistry. 2021 Dec 21;2021(47):4959-69.

پىنوشت

- 1. Vertical Multijunction
- Lateral Multijunction
 Exciton
- 4. Homojunction
- 5. Beer-Lambert

آزمایشگاهی این سلول خورشیدی و بهینهسازی آن انجام خواهد شد.

سیاسگزاری

از زحمات کارکنان دانشکده مهندسمی برق و آزمایشگاه تحقیقاتی نانوفوتونیک و اپتوالکترونیک که در انجام دادن این پژوهش ما را یاری رساندند، سپاسگزاری میکنیم.

مراجع

- Tao CS, Jiang J, Tao M. Natural resource limitations to terawatt-scale solar cells. Solar Energy Materials and Solar Cells. 2011 Dec 1;95(12):3176-80.
- [2] Sabet MT, Daniali HM, Fathi A, Alizadeh E. A low-cost dead reckoning navigation system for an AUV using a robust AHRS: Design and experimental analysis. IEEE Journal of Oceanic Engineering. 2017 Dec 4;43(4):927-39.

[3] علمی عزیز حانیه، محسنی آراسته افشین. طراحی و پیادهسازی یک الگوریتم تعیین توجیه (AHRS) مستقل بر مبنای حسگرهای میکروالکترومکانیکی برای شرایط دینامیک بالا در سامانههای ناویری. هیدروفیزیک. ۱۴۰۰ ۷(۱): ۱۹۶۶–۹۳.

- [4] Bedair SM, Lamorte MF, Hauser JR. A twojunction cascade solar-cell structure. Applied Physics Letters. 1979 Jan 1;34(1):38-9.
- [5] Polman A, Atwater HA. Photonic design principles for ultrahigh-efficiency photovoltaics. Nature materials. 2012 Mar;11(3):174-7.
- [6]Mohammadnejad S, Jouyandeh Abkenar N, Bahrami A. Normal distribution profile for doping concentration in multilayer tunnel junction. Optical and Quantum Electronics. 2013 Aug;45(8):873-84.
- [7] Dimroth F. High-efficiency solar cells from III-V compound semiconductors. physica status solidi c. 2006 Mar;3(3):373-9.
- [8] Jianmin H, Yiyong W, Jingdong X, Dezhuang Y, Zhongwei Z. Degradation behaviors of electrical properties of GaInP/GaAs/Ge solar cells under< 200 keV proton irradiation. Solar energy materials and solar cells. 2008 Dec 1;92(12):1652-6.
- [9] Rafat NH. A simple analytical treatment of edgeilluminated VMJ silicon solar cells. Solar energy. 2006 Dec 1;80(12):1588-99.
- [10] Alam MK, Khan F, Imtiaz AM. Optimization of subcell interconnection for multijunction solar cells using switching power converters. IEEE Transactions on Sustainable Energy. 2012 Nov 15;4(2):340-9.