

# **PERANCANGAN KONVERTER ARUS SEARAH TIPE BUCK CONVERTER DENGAN UMPAN BALIK (FEEDBACK) MENGGUNAKAN IC TL494 SEBAGAI STABILITAS TEGANGAN PENGISIAN BATERAI**

Adya Pradipta<sup>\*</sup>), Mochammad Facta dan Sudjadi

Departemen Teknik Elektro, Universitas Diponegoro  
Jl. Prof. Sudharto, SH, Kampus UNDIP Tembalang, Semarang 50275, Indonesia

<sup>\*</sup>)E-mail: adyapradipta007@gmail.com

## **Abstrak**

Sumber listrik DC banyak dikembangkan di berbagai sektor, terutama kelistrikan dan otomotif. Hal ini dampak dari inovasi perkembangan teknologi yang sangat pesat khususnya pada perangkat dengan basis sumber listrik DC. Baterai dan perangkat elektronik adalah perangkat berbasis listrik DC yang banyak dikembangkan dan membutuhkan suplai tegangan yang stabil. Jika tegangan tidak stabil maka membuat perangkat menjadi rusak. Peran regulator stabilitas tegangan sangat penting pada perangkat berbasis listrik DC. Permasalahan tersebut dibahas dalam penelitian ini menggunakan buck converter sebagai stabilitas tegangan untuk pengisian baterai. Pada penelitian ini, dilakukan dua pengujian yaitu tanpa umpan balik tegangan dan dengan umpan balik tegangan. Hasil pengujian konverter tanpa umpan balik tegangan pada variasi tegangan masukan 30 V memiliki penurunan tegangan dari beban  $390\Omega$  ke  $50\Omega$  sebesar 5,528 V. Kemudian pengujian konverter dengan umpan balik tegangan, nilai tegangan keluaran dapat dijaga konstan sebesar 13,8 V dengan variasi beban  $390\Omega$  ke  $50\Omega$  dan deviasi rata-rata 0,001 volt. Efisiensi rata – rata buck converter dengan umpan balik tegangan pada variasi beban  $390\Omega$  ke  $50\Omega$  adalah 70,094%. Pengujian menggunakan kontrol umpan balik tegangan pada konverter arus searah tipe buck converter menghasilkan nilai tegangan yang lebih stabil dibandingkan pengujian konverter tanpa umpan balik tegangan.

**Kata kunci :** Listrik DC, Baterai, Buck Converter, IC TL494

## **Abstract**

Direct Current power sources are being developed in various sectors, especially in sector of electricity and automotive. This is the impact of very rapid technological development innovations, especially for devices with DC power source. Batteries and electronic devices are DC-based electric devices that widely developed and they require a stable voltage supply. If the voltage is unstable then the device can be damaged. The presence of the voltage stability regulator is very important in DC electric devices. The problem discussed in this study uses buck converter as voltage stability for battery charging. In this study, two tests are carried out without voltage feedback and voltage feedback. Test results of converter without voltage feedback, at the input voltage 30 V, the result give a voltage drop 5.528 V for variation  $390\Omega$  to  $50\Omega$  resistive load. Test resultf of converter with voltage feedback, the output voltage can be maintained constantly at 13.8 V with variation in load and the average deviation 0.001 volts. The average efficiency of buck converter with voltage feedback at variation load  $390\Omega$  to  $50\Omega$  is 70,094%. In conclusing a voltage feedback control for a buck converter type produces more stable voltage than the converter without voltage feedback.

**Keywords:** DC Electricity, Battery, Buck Converter, IC TL494

## **1. Pendahuluan**

Listrik *Direct Current* (DC) adalah teknologi listrik yang cukup pesat dengan salah satu aspek yang perkembangannya sangat signifikan adalah elektronika daya. Elektronika daya merupakan ilmu di dunia elektro yang merekayasa elektronika dengan mengkombinasikan dengan rangkaian daya atau sistem tenaga listrik. Elektronika daya merupakan teknologi yang

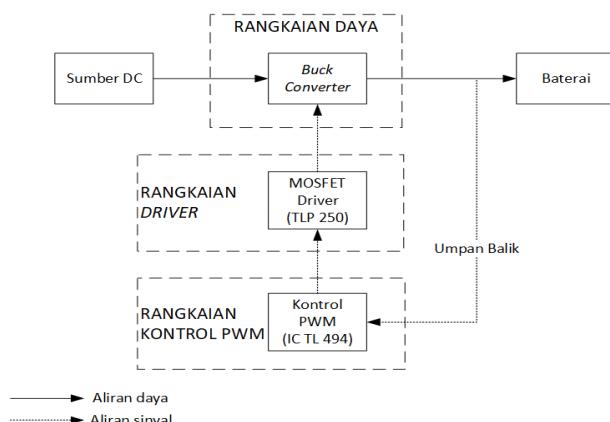
memungkinkan untuk mencapai konversi tenaga listrik dari satu bentuk ke bentuk lain, memungkinkan kombinasi perangkat semikonduktor dengan sistem tenaga listrik daya tinggi dan menggunakan komponen pasif terutama transformer, induktor, dan kapasitor [1]. Dibanding dengan regulator linear, elektronika daya lebih efisien untuk konversi dan banyak digunakan dalam regulator karena rugi - rugi daya yang kecil dan cocok untuk konversi daya rendah maupun daya tinggi [2]. Elektronika daya banyak dimanfaatkan pada perangkat elektronik seperti audio, di

sistem tenaga listrik, baterai, TV, komputer, *handphone* dan lain-lain. Baterai adalah sebuah alat yang dapat merubah energi kimia yang disimpannya menjadi energi listrik DC yang digunakan pada perangkat elektronik. Baterai tersusun dari satu atau lebih sel, masing masing sel terdapat elektrode positif, elektrode negatif, *separator* dan elektrolit [3]. Baterai banyak digunakan dalam berbagai aplikasi, seperti aplikasi bidang telekomunikasi, perangkat elektronik, sistem alarm kebakaran, panel surya, bahkan untuk aplikasi medis [4]. Pengisian baterai harus memiliki nilai tegangan yang stabil dan tidak boleh melebihi batas arus yang ditentukan. Nilai tegangan yang berubah-ubah dapat menyebabkan timbul panas pada baterai, yang menyebabkan kurangnya umur (*lifetime*) dari baterai tersebut[5].

Untuk mengatasi permasalahan stabilitas tegangan pengisian baterai, maka pada Penelitian ini akan membahas stabilitas tegangan pengisian baterai dengan rangkaian *buck converter* yang diumpam balik (*feedback*) tegangan. Sehingga tegangan keluaran dari *buck converter* memiliki nilai tegangan yang stabil walaupun tegangan inputan berubah-ubah. Implementasi penelitian ini dengan perancangan konverter arus searah tipe *buck converter* dengan sistem kontrol menggunakan IC TL 494 dan *driver switching* MOSFET menggunakan TLP 250. Sebelum memulai perancangan terlebih dahulu mencari komponen yang dibutuhkan dan menghitung nilai komponen sebelum dilakukan simulasi menggunakan software PSIM untuk memastikan sistem sudah berjalan sesuai perencanaan yaitu dapat menghasilkan tegangan keluaran konverter yang lebih kecil dari tegangan inputannya dengan variasi *duty cycle* [6].

## 2. Metode

Perancangan *buck converter* sebagai stabilitas tegangan pengisian baterai terbagi menjadi 3 sub sistem, yaitu kontrol sinyal PWM, MOSFET *driver*, dan rangkaian daya *buck converter*. Blok diagram sistem ditunjukkan pada Gambar 1.



Gambar 1. Blok diagram system

### 2.1. Perancangan *Buck Converter*

Rangkaian daya dalam penelitian ini menggunakan *buck converter* yang berfungsi penurun tegangan yang mengkonversi tegangan masukan DC menjadi tegangan DC lainnya yang lebih rendah. *Buck converter* diatur tegangan keluarannya menggunakan dua mode yaitu dengan umpan balik (*feedback*) tegangan dan tanpa umpan balik tegangan. Pemilihan *buck converter* pada penelitian ini karena fungsinya sebagai penurun tegangan sekaligus sebagai stabilitas tegangan untuk pengisian baterai. Spesifikasi *buck converter* ditunjukkan pada Tabel 1.

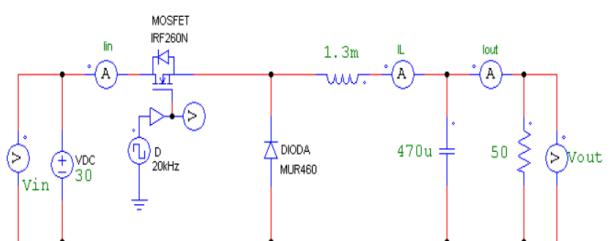
Tabel 1. Parameter Perencanaan *buck converter*

Spesifikasi	Nilai / Keterangan
Tegangan Masukan	30 V
Tegangan keluaran	13.8 V
Arus Keluaran	3A

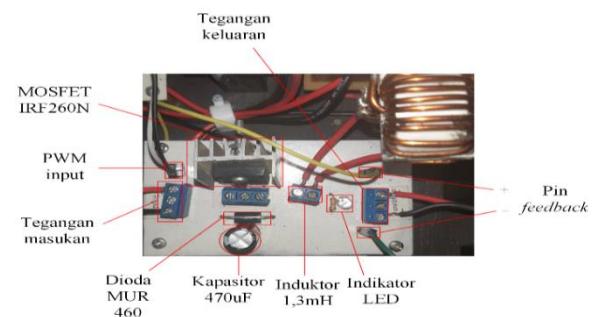
Terdapat 4 komponen utama dalam *buck converter* yaitu dioda, induktor, kapasitor, *Metal Oxide Semiconductor Field Effect Transistor* (MOSFET) dan resistor sebagai beban. MOSFET digunakan sebagai komponen switching yang dikontrol menggunakan PWM.

Tabel 2. Komponen rangkaian *buck converter*

Komponen	Tipe / Nilai
MOSFET	IRFP260N
Dioda	MUR460
Induktor	1,3 mH
Kapsitor	470 $\mu$ F/100V



(a) Simulasi rangkaian *buck converter* dengan PSIM



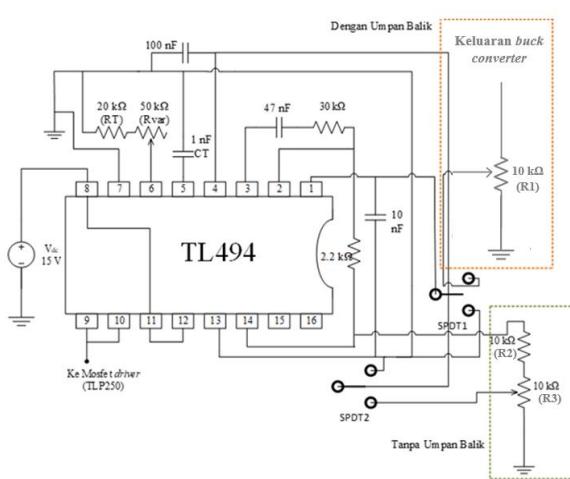
(b) Realisasi rangkaian *buck converter*

Gambar 2. *Buck converter*

## 2.2. Perencanaan Rangkaian Kontrol IC TL494

Konverter arus searah dapat dikendalikan tegangan keluarannya dengan rangkaian kontrol. Untuk mengontrol konverter tersebut digunakan rangkaian pengontrol yang menghasilkan gelombang PWM sebagai masukan bagi MOSFET sehingga keluaran tegangan konverter dapat diatur. IC TL494 adalah salah satu rangkaian kontrol pembangkit PWM yang terintegrasi dalam satu chip untuk memicu MOSFET.

Pada penelitian ini PWM dibangkitkan dari IC TL494 dan dikuatkan dengan rangkaian *driver*. IC TL494 dirancang dapat menggunakan umpan balik (*feedback*) dengan memanfaatkan fitur *error amplifier* dan tanpa umpan balik dengan mengatur tegangan masukan ke PIN 4 pada range 0 – 3,3 V. Peralihan dari mode umpan balik (*feedback*) ke mode tanpa umpan balik dirancang menggunakan 2 saklar SPDT (*Single Pole Double Throw*).



Gambar 3. Rangkaian IC TL494 dengan umpan balik tegangan dan tanpa umpan balik tegangan

Untuk mengatur nilai frekuensi osilasi pada IC TL494 diatur oleh dua komponen yang terdapat pada Pin 5 dan Pin 6. Komponen pada Pin 5 terdapat *Resistor Timer* (RT) dan Pin 6 terdapat *Capacitor Timer* (CT). Untuk menghitung besar nilai frekuensi osilasi (fs) maksimal dari rangkaian PWM menggunakan persamaan 1 sebagai berikut :

$$f_s = \frac{1,1}{R_T \cdot C_T} \quad (1)$$

Besar nilai komponen yang digunakan adalah :

$$\begin{aligned} C_T &= 1 \text{ nF} / 50 \text{ V} \\ R_T &= 20 \text{ k}\Omega / 1 \text{ W} \\ R_{Var} &= 50 \text{ k}\Omega \end{aligned}$$

Setelah nilai resistor dan kapasitor ditentukan, kemudian menentukan nilai frekuensi osilasi maksimal dan minimal.

$$f_s (\max) = \frac{1,1}{20000 \times 1 \times 10^{-9}}$$

$$\begin{aligned} &= 55 \text{ kHz } (R_{Var} = 0 \text{ }\Omega) \\ f_s (\min) &= \frac{1,1}{70000 \times 1 \times 10^{-9}} \\ &= 15714 \text{ Hz } (R_{Var} = 50 \text{ k}\Omega) \end{aligned}$$

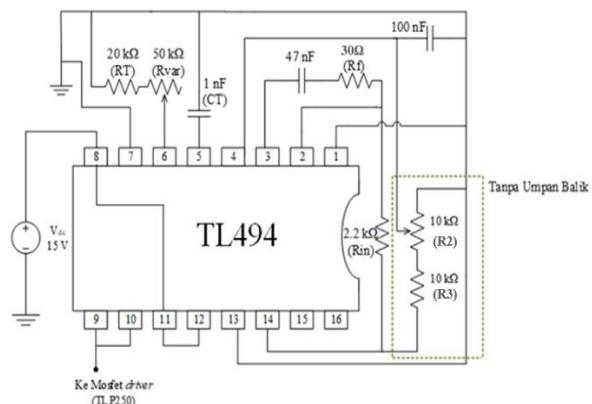
Pada perancangan IC TL494 frekuensi osilasi yang digunakan adalah 20 KHz. Frekuensi ini didapat dengan pengaturan potensiometer (R<sub>VAR</sub>) 50 kΩ. *Duty cycle* dapat diatur dengan mengatur potensiometer (R3) 10 kΩ sehingga bekerja pada mode tanpa umpan balik. Dan untuk mengatur *set point* pada mode umpan balik digunakan potensiometer (R1) 10 kΩ, sehingga besar kecilnya *duty cycle* akan secara otomatis mengatur sendirinya untuk membuat tegangan keluaran konstan. Keluaran dari IC TL494 berupa gelombang PWM adalah Pin 9 disambung Pin 10 yang disatukan. *Duty cycle* yang dirancang pada rangkaian kontrol IC TL494 ini diatur dengan range sebesar 10%-90%.

Tabel 3. Parameter rangkaian control IC TL494 [7]

Parameter	Nilai Besaran
Suplai Vcc	15 V
Duty cycle	10 % - 90 %
Frekuensi	15kHz – 55kHz

### 2.2.1. Perancangan Tanpa Umpan Balik Tegangan

Perancangan tanpa umpan balik pada IC TL494 menggunakan tegangan masukan pada Pin 4 dengan range sebesar 0 – 3,3 V [7]. *Duty cycle* diatur menggunakan potensiometer (R3) 10 kΩ. Rangkaian IC TL494 tanpa umpan balik tegangan ditunjukkan pada Gambar 4. sebagai berikut :

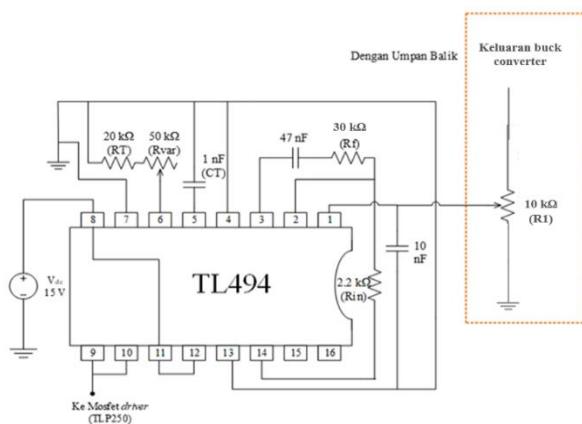


Gambar 4. Rangkaian IC TL494 tanpa umpan balik tegangan

Gambar 4. merupakan rangkaian IC TL494 dengan mode tanpa umpan balik. Pada Pin 4 mendapat sumber tegangan dari Pin 14 sebesar 5V yang kemudian melewati R2 dan R3 sebagai pembagi tegangan. R3 merupakan potensiometer sebesar 10 kΩ yang berguna untuk mengatur *duty cycle* rentang 10% - 90%, penambahan resistor R2 berguna untuk membatasi *duty cycle* menyentuh 0%.

### 2.2.2. Perancangan dengan Umpang Balik Tegangan

Perancangan dengan umpan balik tegangan atau *feedback* berfungsi agar tegangan keluaran *buck converter* stabil pada tegangan yang diatur (*set point*). Umpang balik ini memiliki prinsip kerja pembagi tegangan (*voltage divider*), sehingga hasil pembagi tegangan tersebut digunakan sebagai pengoreksi antara tegangan keluaran konverter dengan tegangan referensi. Rangkaian IC TL494 dengan umpan balik tegangan ditunjukkan pada gambar 5. sebagai berikut :



Gambar 5. Rangkaian IC TL494 dengan umpan balik tegangan

Gambar 5. merupakan rangkaian IC TL494 dengan umpan balik tegangan. Keluaran *buck converter* masuk ke rangkaian *voltage divider* (R1) sebagai penurun tegangan dan menjadi masukan Pin 1 (*noninverting*), sehingga tegangan bisa dibandingkan dengan tegangan referensi yang terdapat di Pin 2 (*inverting*). Pin 1 dan Pin 2 adalah masukan bagi *error amplifier* yang berfungsi sebagai pembanding *inverting* dan *noninverting* untuk menghasilkan nilai *duty cycle* yang diperlukan sehingga tegangan keluaran stabil pada *set point* yang telah ditentukan. Pada Gambar 5. terdapat resistor sebesar 2,2 kΩ (R<sub>i</sub>) dan 30 kΩ (R<sub>f</sub>) yang berguna untuk memberikan *gain* (A) pada keluaran *error amplifier*. Untuk mencari nilai tegangan keluaran *error amplifier* (V<sub>e</sub>) menggunakan persamaan (2) sebagai berikut :

$$V_e = A (V_1 - V_2) \quad (2)$$

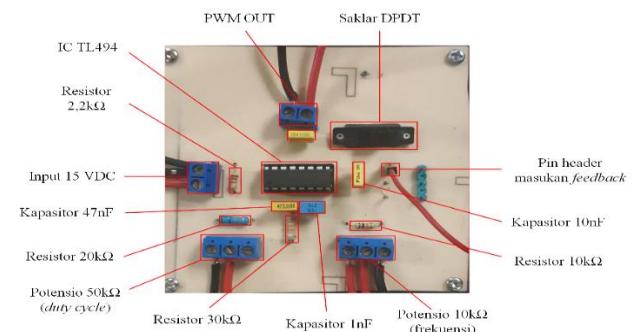
Dimana :

- V<sub>e</sub> = tegangan keluaran *error amplifier* (V)
- A = *gain*
- V<sub>1</sub> = tegangan *noninverting* atau pin 1 (V)
- V<sub>2</sub> = tegangan *inverting* atau pin 2 (V)

Untuk menghitung *gain* (A) menggunakan persamaan (3) sebagai berikut :

$$A = 1 + \frac{R_f}{R_i} \quad (3)$$

Realisasi rangkaian kontrol PWM IC TL494 ditunjukkan pada Gambar 6. sebagai berikut :



Gambar 6. Realisasi rangkaian IC TL494

### 2.3. Perancangan Rangkaian Driver TLP250

Rangkaian TLP 250 digunakan untuk mengisolasi dan menguatkan sinyal PWM level tegangan 5 volt yang dibangkitkan IC TL494 menjadi level tegangan yang lebih tinggi dengan sistem *ground* terpisah (level tegangan 15V) dan cukup untuk memicu MOSFET IRP260N pada *buck converter* yang membutuhkan tegangan VGS ± 20V. Optocoupler TLP250 memiliki waktu tunda pada saat kondisi Low ke High sebesar 0,15 µs maksimal 0,5 µs dan sebaliknya. Tegangan suplai masukan minimum TLP250 sebesar 10 volt dan maksimumnya 35 volt.

Arus maksimal masukan Photodiode (If) yang diijinkan berdasarkan datasheet TLP250 [8] yaitu 20 mA, sehingga dapat dihitung nilai resistansi resistor minimum (R<sub>MIN</sub>) yang diperlukan adalah

$$R_{MIN} = \frac{V_{IN}-V_f}{I_f} \quad (4)$$

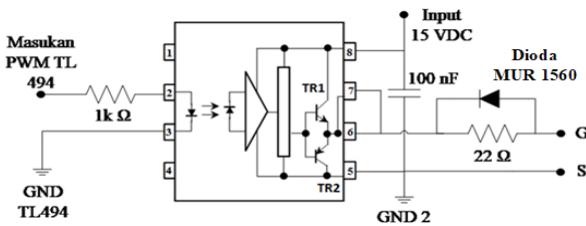
Dengan nilai tegangan masukan (V<sub>IN</sub>) adalah 15V (level tegangan PWM). Tegangan photodiode (V<sub>f</sub>) adalah 1,6V dan menggunakan asumsi awal If = 20 mA.

$$R_{MIN} = \frac{15-1,6}{0,02} = 670\Omega$$

Nilai resistansi minimum yang dibutuhkan adalah 665Ω. Pada realisasinya dipilih resistor dengan nilai diatas 665Ω yaitu 1 kΩ. Maka nilai If akan berubah, sehingga dicari nilai If dengan persamaan 4.

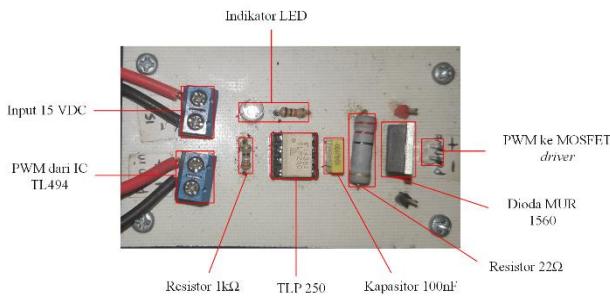
$$\begin{aligned} I_f &= \frac{15-1,6}{R_{MIN}} \\ I_f &= \frac{13,4}{1000} \\ I_f &= 13,4 \text{ mA} \end{aligned}$$

Dengan nilai arus photodiode (If) 13,4 mA maka TLP250 sudah dapat berfungsi dengan baik (<20 mA). Pada rangkaian juga terdapat kapasitor bypass 100nF antara power supply IC dengan ground output sesuai datasheet [8] yang berfungsi untuk menstabilkan operasi dari penguat linier berpengkuatan tinggi.



Gambar 7. Rangkaian skematik TLP 250

Antara *ground* IC TL494 dan *ground* TLP 250 harus terpisah karena akan berdampak pada *short circuit* yang akan terjadi pada rangkaian *buck converter*. *Ground* TL494 adalah *ground* dari rangkaian kontrol IC TL494, sedangkan *ground* 2 adalah *ground* dari rangkaian TLP250.

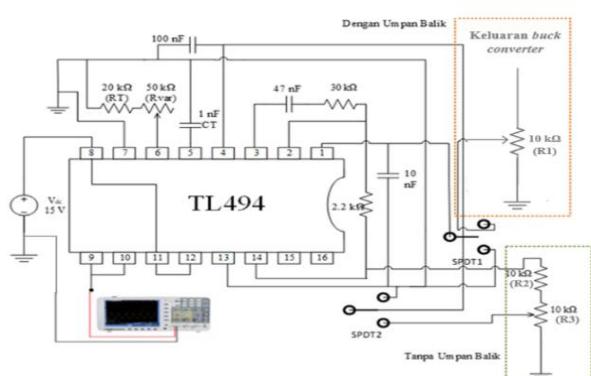


Gambar 8. Realisasi rangkaian MOSFET driver TLP250

### 3. Hasil dan Analisis

#### 3.1. Pengujian Rangkaian Kontrol Pembangkit Sinyal PWM IC TL494

Rangkaian pembangkit PWM pada penelitian ini menggunakan IC TL494 dengan satu keluaran (*single-ended operation*). Pengujian rangkaian IC TL494 ini bertujuan untuk mengetahui nilai tegangan keluaran dan gelombang output PWM yang dirancang pada frekuensi 20 kHz dengan variasi *duty cycle*. Keluaran IC TL494 berada pada Pin 9 dan Pin 10 yang disatukan untuk mendapatkan satu keluaran (*single-ended*)



Gambar 9. Skema pengujian rangkaian PWM IC TL494

Pengujian PWM IC TL494 dilakukan pada *duty cycle* 50%, yang kemudian dihitung nilai tegangan keluaran, frekuensi dan *duty cycle* pada gelombang yang terbaca pada osiloskop. Dengan menggunakan persamaan 5. untuk mencari nilai *duty cycle* sebagai berikut :

$$D = \frac{T_{on}}{T_{on}+T_{off}} \times 100\% \quad (5)$$

Dimana :

$D$  = *Duty cycle* (%)

$T_{on}$  = waktu gelombang *high*

$T_{off}$  = waktu gelombang *low*

Kemudian untuk mencari tegangan keluaran menggunakan persamaan 6. sebagai berikut :

$$V = \frac{V}{div} \times div \quad (6)$$

Dimana :

$V$  = Tegangan (V)

$\frac{V}{div}$  = tegangan persatuannya (V)

$div$  = jumlah kotak

Nilai waktu (T) diperoleh dengan menjumlahkan kotak pada suatu gelombang.

$$T = \frac{time}{div} \times div \quad (7)$$

$T$  = periode (s)

$\frac{time}{div}$  = waktu persatuannya (s)

$div$  = jumlah kotak

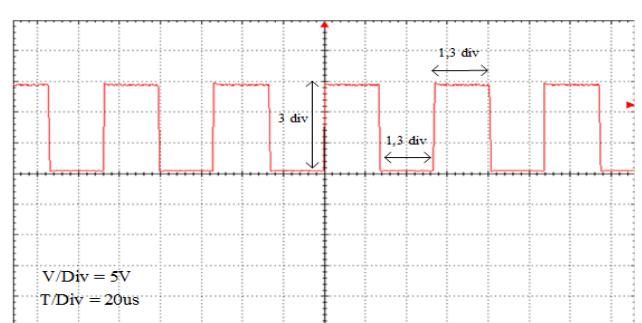
Dengan menggunakan persamaan (8) maka didapatkan nilai frekuensi :

$$f = \frac{1}{T} \quad (8)$$

Dimana :

$f$  = frekuensi (Hz)

$T$  = periode (s)

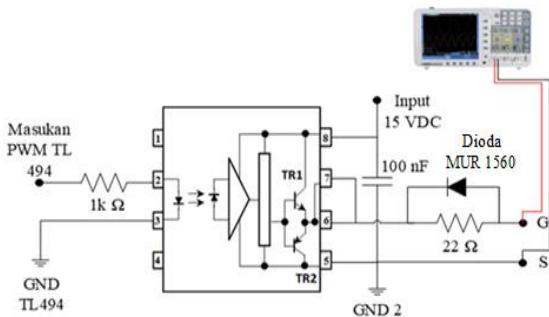


Gambar 10. Gelombang keluaran PWM 50% IC TL494

Gambar 10. merupakan gelombang keluaran PWM dengan *duty cycle* 50% yang dihasilkan oleh IC TL494. Dengan menggunakan persamaan (5), (6), (7), (8) didapatkan nilai: *duty cycle* = 50%, tegangan keluaran = 15V, frekuensi = 19230 Hz.

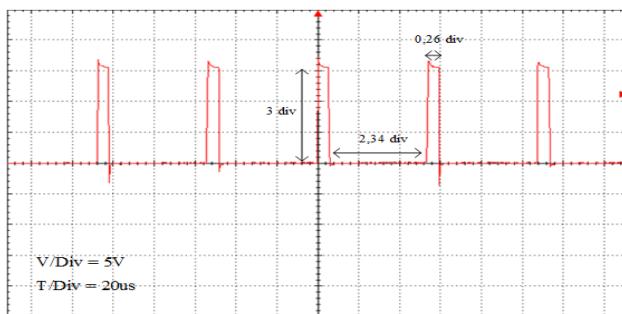
### 3.2. Pengujian Rangkaian MOSFET driver TLP250

Rangkaian MOSFET driver TLP250 pada penelitian ini digunakan sebagai penguat sinyal PWM keluaran dari rangkaian kontrol IC TL494 dan pemisah antara rangkaian kontrol dan rangkaian daya.



Gambar 11. Skema pengujian rangkaian MOSFET driver TLP250

Pengujian rangkaian MOSFET Driver TLP250 dilakukan menggunakan osiloskop OWON 1 channel yang dihubungkan pada kaki 6 atau kaki 7 sebagai keluaran TLP250 dengan titik ground kaki 5 TLP250. Terdapat kapasitor sebesar 100nF. Kapasitor ini adalah kapasitor *bootstrap* yang berfungsi sebagai *Recharging Current* untuk mengatasi floating ground pada rangkaian buck converter. Pengujian pada TLP 250 sama dengan pengujian rangkaian kontrol PWM IC TL494.



Gambar 12. Gelombang sinyal PWM keluaran TLP250

Dengan menggunakan persamaan (5), (6), (7), (8) didapatkan nilai:

$duty\ cycle = 50\%$ , tegangan keluaran = 15V, frekuensi = 19230 Hz.

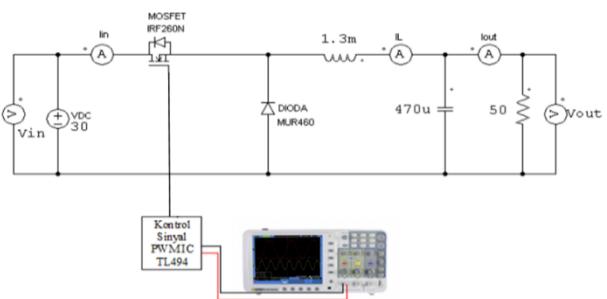
### 3.3. Pengujian Rangkaian Konverter Arus Searah tipe Buck

Pengujian rangkaian konverter arus searah buck converter meliputi dari pengujian tegangan keluaran konverter arus searah buck converter tanpa umpan balik tegangan serta dengan umpan balik tegangan (*feedback*). Pengujian buck converter bertujuan untuk mengetahui bahwa tegangan

keluaran dari *buck converter* sudah sesuai yaitu tegangan masukan lebih besar dari tegangan keluaran dan mengetahui efisiensi dari rangkaian *buck converter* yang telah dibuat.

#### 3.3.1. Pengujian Keluaran Rangkaian Buck Converter Tanpa Umpam Balik

Skema pengujian konverter arus searah *buck converter* kondisi tanpa umpan balik tegangan ditunjukkan pada Gambar 13.

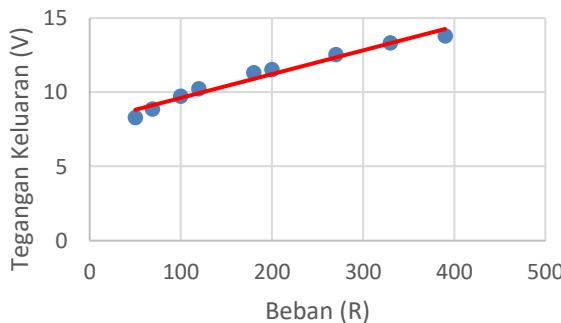


Gambar 13. Pengujian tegangan keluaran konverter arus searah buck converter tanpa umpan balik tegangan

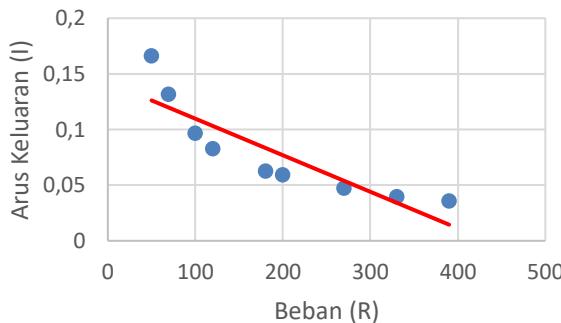
Pengujian tanpa umpan balik tegangan (*feedback*), tegangan disetting pada nilai 30V yang merupakan tegangan masukan maksimal untuk menghasilkan tegangan keluaran 13,8V dengan *duty cycle* sebesar 25,3 % dengan beban resistif yang digunakan sebesar 390Ω yang merupakan beban maksimal dalam pengujian ini. Tujuan pengujian tanpa umpan balik tegangan ini dilakukan untuk mengetahui respon tegangan keluaran dan arus keluaran konverter arus searah *buck converter* terhadap variasi beban resistif dari 390 Ω sampai 50 Ω.

Tabel 4. Pengujian konverter arus searah buck converter tanpa umpan balik tegangan, tegangan masukan 30V

Beban (Ω)	Vin (V)	Iin (A)	Vout (V)	Iout (A)	Duty cycle (%)
390	30	0,0229	13,803	0,0357	25,3
330	30	0,0245	13,303	0,0396	25,3
270	30	0,0265	12,520	0,0471	25,3
200	30	0,0301	11,529	0,0591	25,3
180	30	0,0311	11,309	0,0625	25,3
120	30	0,0371	10,231	0,0830	25,3
100	30	0,0413	9,721	0,0969	25,3
69	30	0,0525	8,851	0,1318	25,3
50	30	0,0654	8,275	0,1662	25,3



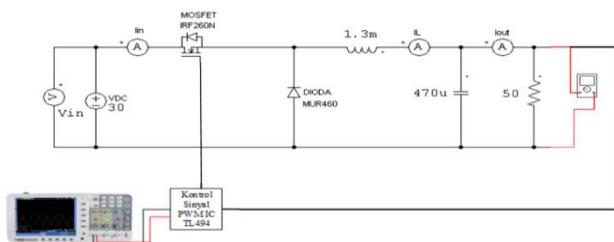
Gambar 14. Hubungan beban resistif dengan tegangan keluaran konverter tanpa umpan balik tegangan, tegangan masukan 30V



Gambar 15. Hubungan beban resistif dengan arus keluaran konverter tanpa umpan balik tegangan, tegangan masukan 30V

### 3.3.2. Pengujian Keluaran Rangkaian Buck Converter Dengan Umpan Balik

Skema pengujian konverter arus searah *buck converter* kondisi tanpa umpan balik tegangan ditunjukkan pada Gambar 20.

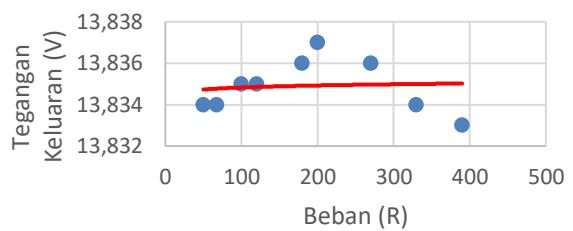


Gambar 16. Pengujian tegangan keluaran rangkaian buck converter dengan umpan balik tegangan

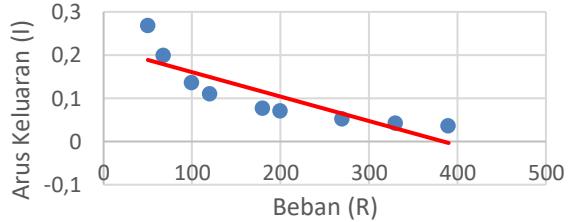
Pengujian dengan umpan balik tegangan (*feedback*) disetting pada tegangan keluaran 13,8V dengan beban tegangan masukan 24V. Pengujian ini dilakukan untuk mengetahui respon tegangan keluaran dan arus keluaran *buck converter* dengan umpan balik terhadap perubahan beban variasi 390  $\Omega$  sampai 50  $\Omega$ .

Tabel 5. Pengujian rangkaian *buck converter* dengan umpan balik tegangan, tegangan keluaran 13,8V

Beban ( $\Omega$ )	Vin (V)	Iin (A)	Vout (V)	Iout (A)	Duty cycle (%)
390	24	0,0255	13,833	0,0356	35,9
330	24	0,0306	13,834	0,0419	38,2
270	24	0,0385	13,836	0,0516	41,7
200	24	0,0541	13,837	0,0709	45,6
180	24	0,059	13,836	0,0761	46,6
120	24	0,088	13,835	0,1102	50,5
100	24	0,108	13,835	0,1354	52,4
68	24	0,161	13,834	0,1984	54,3
50	24	0,220	13,834	0,2676	57,4



Gambar 17. Hubungan beban resistif dengan tegangan keluaran dengan umpan balik tegangan, tegangan keluaran 13,8 V



Gambar 18. Hubungan beban resistif dengan arus keluaran dengan umpan balik tegangan, tegangan keluaran 13,8V

### 3.3.3. Perhitungan Efisiensi Konverter Arus Searah Buck Converter

Efisiensi konverter arus searah *buck converter* dengan umpan balik dapat dicari dengan menghitung perbandingan daya input ( $P_{IN}$ ) dan daya output ( $P_{OUT}$ ) dengan variasi beban antara 390  $\Omega$  hingga 50  $\Omega$ , dengan menggunakan Persamaan (9) berikut.

$$\eta = \frac{P_{OUT}}{P_{IN}} \times 100 \% \quad (9)$$

Dimana :

$$\eta = \text{efisiensi (\%)}$$

$$P_{IN} = V_{IN} \times I_{IN}$$

$$P_{OUT} = V_{OUT} \times I_{OUT}$$

**Tabel 6. Perhitungan efisiensi buck converter dengan umpan balik tegangan variasi beban resistif**

**Referensi**

Beban ( $\Omega$ )	Vin (V)	Iin (A)	Vout (V)	Iout (A)	Duty cycle (%)	Pin (W)	Pout (W)	Efisiensi (%)
390	24	0,02	13,83	0,03	35,9	0,61	0,49	80,39
330	24	0,03	13,83	0,04	38,2	0,73	0,57	78,83
270	24	0,03	13,83	0,05	41,7	0,92	0,71	77,16
200	24	0,05	13,83	0,07	45,6	1,29	0,98	75,55
180	24	0,05	13,83	0,07	46,6	1,41	1,05	74,29
120	24	0,08	13,83	0,11	50,5	2,11	1,52	72,15
100	24	0,1	13,83	0,13	52,4	2,59	1,87	72,26
68	24	0,16	13,83	0,19	54,3	3,86	2,74	71,01
50	24	0,22	13,83	0,26	57,4	5,28	3,7	70,09

- [1]. A. K. Jain and R. Ayyanar, "Power electronics," pp. 1–68.
- [2]. D. Doliya, "Feedback and Feedforward Control of Buck Converter with Parasitics," pp. 471–475, 2017.
- [3]. D. G. Vutetakis, "10 Batteries," 2001.
- [4]. P. Basics and O. Modes, *Handbook for Stationary Lead-Acid Batteries*. 2012.
- [5]. M. Otong and R. M. Bajuri, "Maximum Power Point Tracking ( MPPT ) Pada Sistem Pembangkit Listrik Tenaga Angin Menggunakan Buck-Boost Converter," vol. 5, no. 2, 2016.
- [6]. D. W. Hart, *Power Electronics*. New York: McGraw-Hill, 2011.
- [7]. P. Griffith, "Designing Switching Voltage Regulators With the TL494," no. September, pp. 1–29, 2011.
- [8]. TOSHIBA, "TLP250," pp. 1–7, 2017.

#### 4. Kesimpulan

Berdasarkan pengukuran dan analisis yang telah dilakukan maka dapat disimpulkan bahwa rangkaian *buck converter* dengan kontrol IC TL494 sebagai stabilitas tegangan pengisian baterai telah direalisasikan. Hasil pengujian konverter tanpa umpan balik tegangan pada variasi tegangan masukan maksimal 30 V memiliki penurunan tegangan dari beban 390  $\Omega$  ke 50  $\Omega$  sebesar 5,528 V. Kemudian pada pengujian konverter dengan umpan balik tegangan, nilai tegangan keluaran dapat dijaga konstan sebesar 13,8 V dengan variasi beban 390  $\Omega$  ke 50  $\Omega$  dan deviasi rata-rata 0,001 volt. Efisiensi rata – rata *buck converter* dengan umpan balik tegangan pada variasi beban 390  $\Omega$  ke 50  $\Omega$  adalah 70,094%. Pengujian dengan menggunakan kontrol umpan balik tegangan pada konverter arus searah tipe *buck converter* menghasilkan nilai tegangan yang lebih stabil dibandingkan pengujian konverter tanpa umpan balik tegangan.