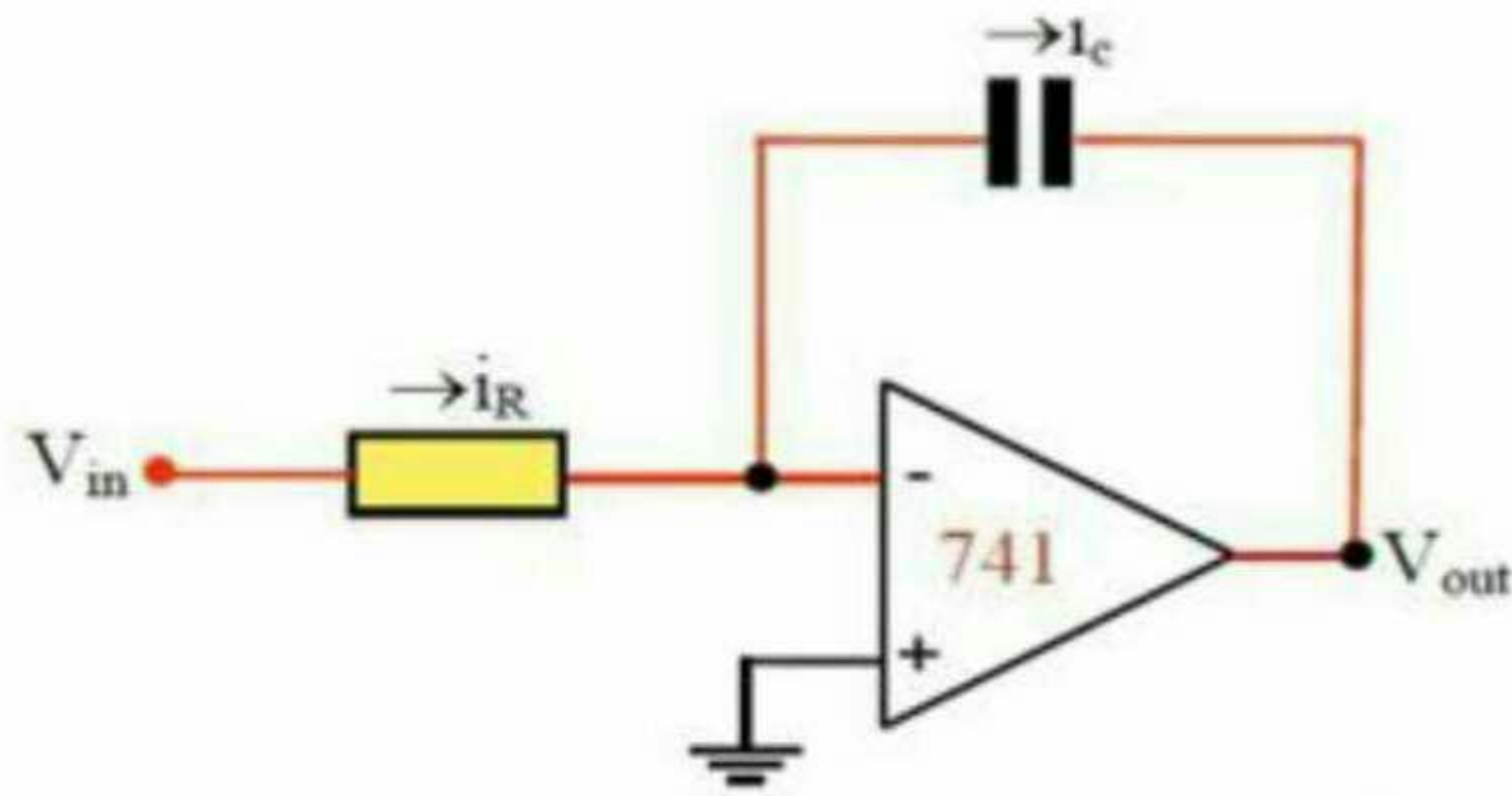


الدوائر الالكترونية

المرحلة الثانية

قسم التقنيات الالكترونية / الألكترونيك



معدات القدرة power supplies:

ان الحصول على القدرة المستمرة من خط القدرة المتناوب باستخدام المقومات مع المرشحات من اكثر الوسائل ملائمة واكثرها اقتصاداً وقد تم دراسة الدوائر الاساسية للمقوم بما فيها مقوم نصف الموجة الكاملة بنوعية .

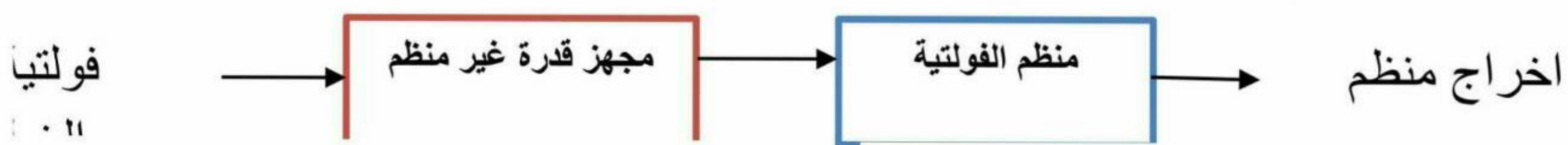
مجهز القدرة المقاومة

- ١- مجهز القدرة باستخدام مقاومة متغيرة .
 - ٢- باستخدام ترانزستور مع مقاومة متغيرة .
 - ٣- باستخدام ربط دار لنكتون مع مقاومة متغيرة .
- وتسمى هذه المعدات بالمعدات غير منظمة للأسباب التالية :
- ١- تتغير فولتية الخرج اذا تغيرت فولتية الدخل من المصدر
 - ٢- تتغير فولتية الخرج اذا تغير الحمل
 - ٣- جهد التموج في الخرج يكون بتردد (100 HZ) للمعدات التي تتغذى من المصادر ذات التردد (50HZ) يزداد هذا التردد كلما زاد التيار في الحمل .

اما معدات القدرة المنظمة فتصمم لكي تقلل التموج الى اقل قيمة ممكنة . وكذلك يكون لها فولتية خرج ثابتة لا تتغير بتغير فولتية المصدر او بتغير الحمل . يعني نحتاج الى دائرة لها خواص مقاربة قدر الامكان لخواص مولد فولتية ثابتة له مقاومة داخلية صغيرة جداً بحيث يمكن اهمالها . وهناك نوعان من منظمات الفولتية النوع الاول منظم الفولتية توالي والثاني منظم الفولتية التوازي.

منظمات الفولتية Voltage regulators

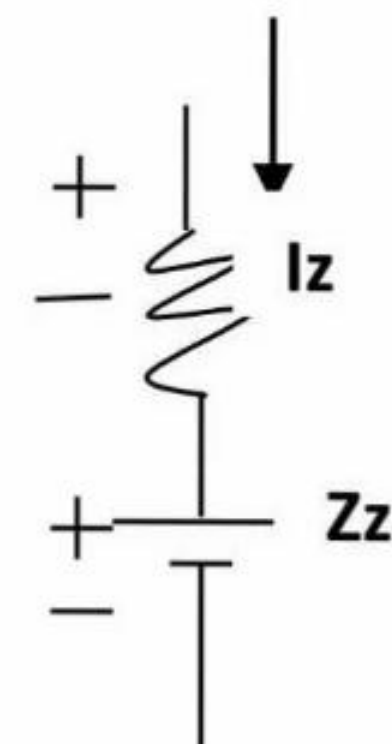
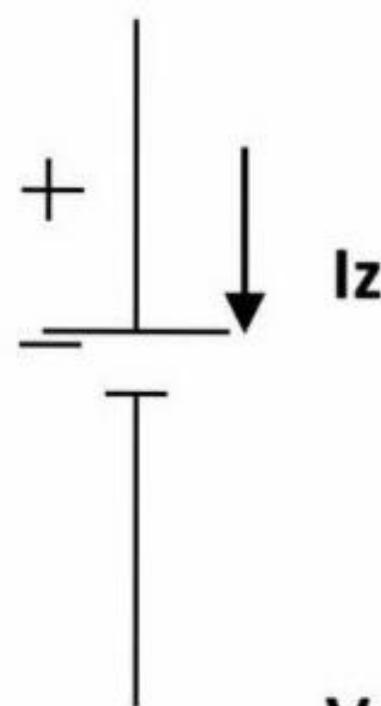
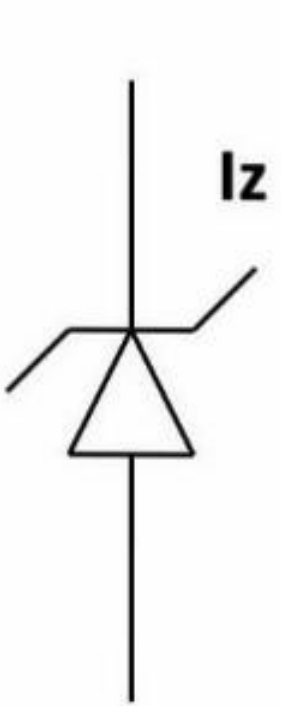
هي عبارة عن دوائر وظيفتها المحافظة على فولتية ثابتة للحمل عند تغير الحمل ويتم ذلك بتصميم دوائر الكترونية تقوم بهذه العملية وهي اما ان تكون على شكل دوائر متكاملة او دوائر منفصلة . تنظيم الفولتية (voltage regulation) : هو التغير في الفولتية من حالة اللحمل الى حالة الحمل الكامل والهدف من تنظيم الفولتية هو تقليل هذه التغيرات الى الصفر او الى اقل قيمة ممكنة . يصور المخطط أدناه فكرة تنظيم الفولتية الاساسي



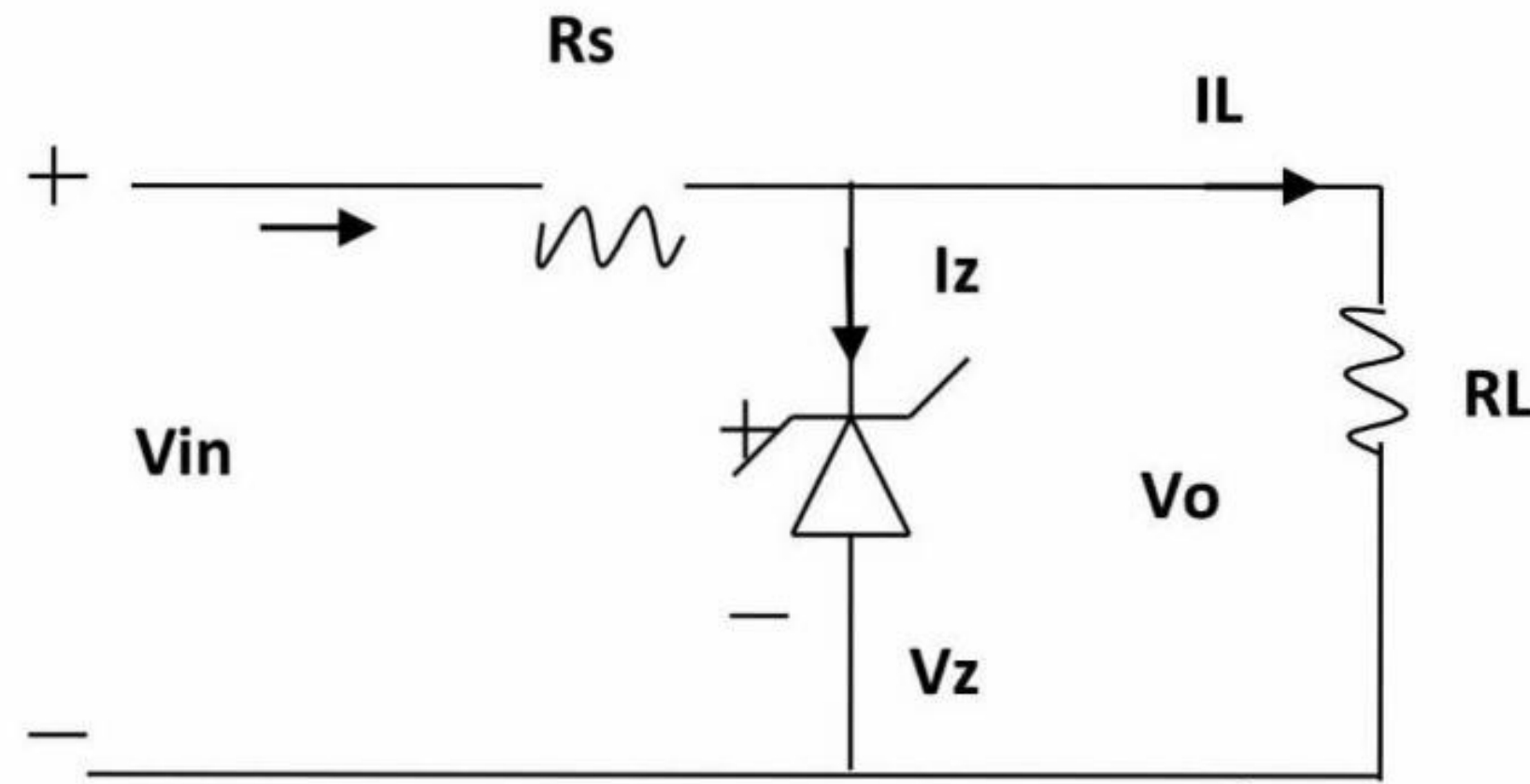
*فولتية هذا المصدر تتغير مباشرة مع تغير فولتية الخط وكذلك أي تغير في تيار الحمل ينتج تغيراً في الفولتية غير المنظمة بسبب ممانعة المجهز وتفرغ شحنة المرشح.

*فولتية ثابتة لا تتغير مع تغيرات فولتية الخط ولا مع تيار الحمل. اما في ا

يعتبر ثنائي الزنر ((Zener diode) فولتية (V_Z) مع المقاومة فقط . وكما في الشكل.



منظم ثنائي الزنر :
يمكن استخدام ثنائي زينر كمنظم وكما مبين في الشكل



عندما تكون V_{in} اكبر من V_z فإن ثنائي زينر يعمل في منطقة الانكسار ، ولوجود ممانعة زينر فإنها تسبب تغيراً طفيفاً في الاخراج النهائي مع تغيرات فولتية الخط و تيار الحمل (التغيرات في تيار الحمل تنتج تغيرات متساوية ومضادة في تيار زينر)

والتغيرات في تيار زينر الساري خلال ممانعة
فولتية الاخراج النهائي $\Delta I_z = - \Delta I_L$

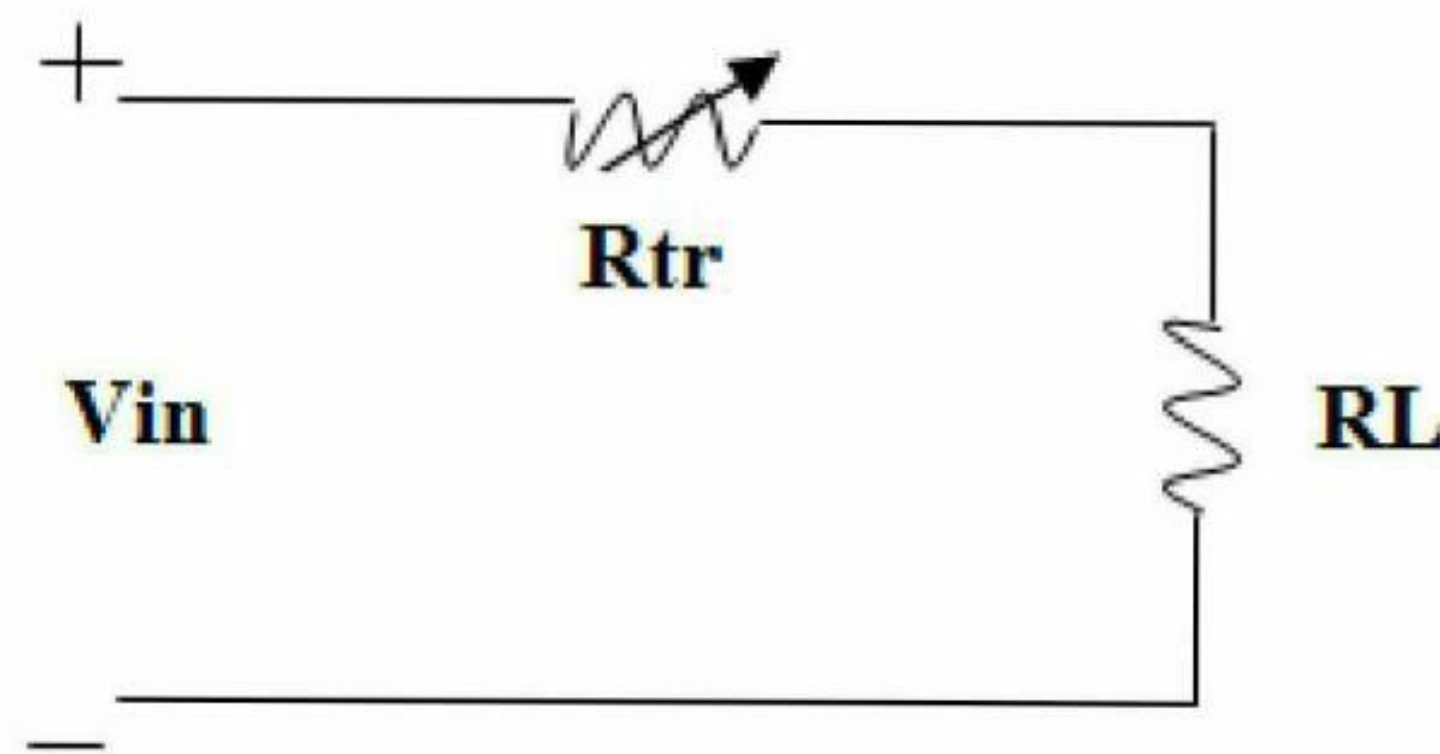
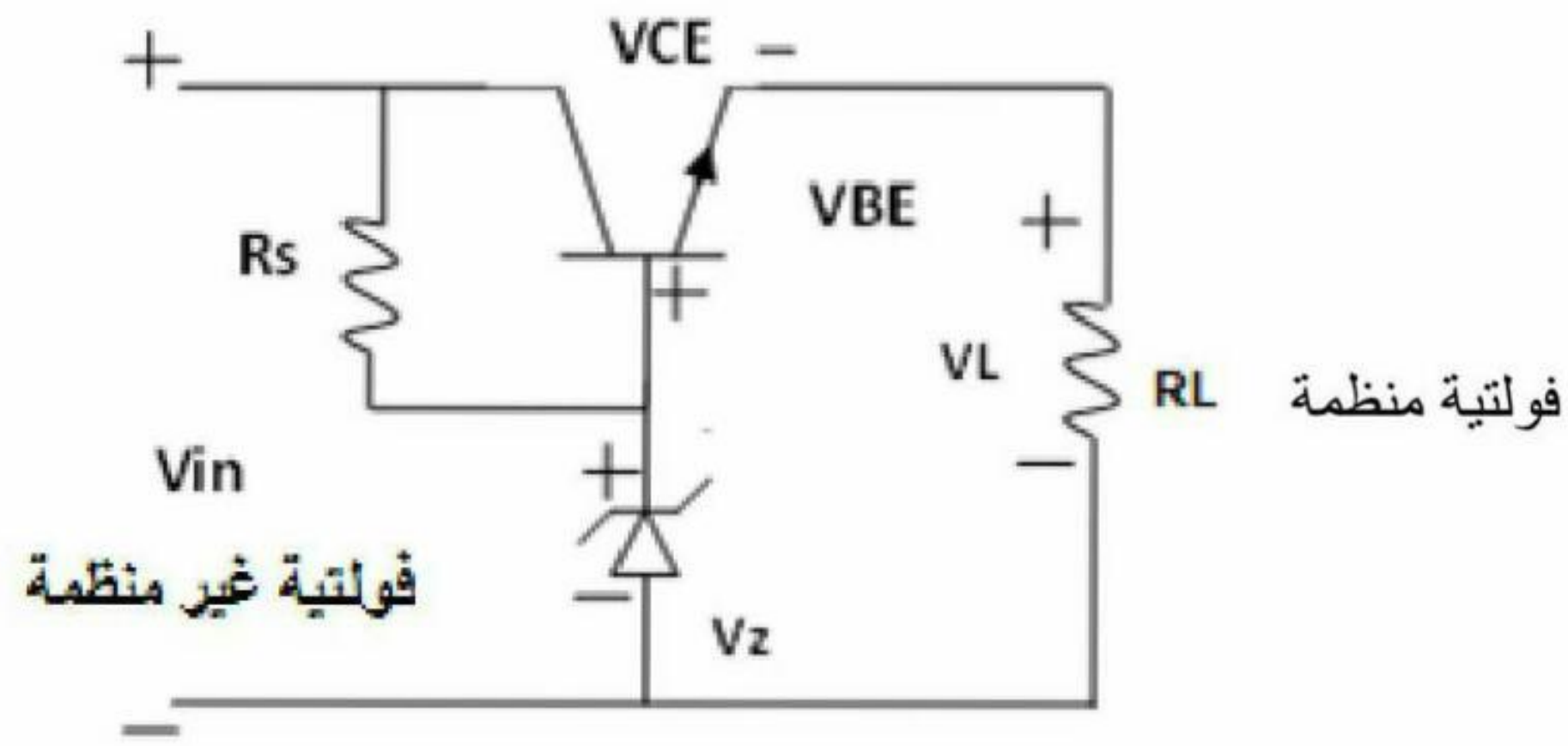
ومن هذا ترى انه كلما زادت التغيرات في تيار
التغيرات في الفولتية قد تكون مقبولة اذا كان I_z قليل . ولكن لو كانت التغيرات كبيرة ((عشرات الملي امبير او اكثر)) فإن التغيرات فولتية الحمل تصبح كبيرة جداً لكثير من التطبيقات . ولذلك فإن ثنائي زينر غير قادر لوحدة على تنظيم فولتية ذات تغير كبير في التيار لذلك نحتاج ربط ثنائي زينر مع مكبرات تغذية عكسية .

منظم الجهد التوالي Series Voltage Regulator

يوضح الشكل دائرة منظم جهد التوالي باستخدام الترانزستور والزينر دايمود . ويلاحظ من الشكل ان ثنائي زينر يستخدم كفولتية مرجعية للدائرة والمقاومة R_s تستخدم لتحديد التيار المار بالدائرة أما الترانزستور المربوط على التوالي مع الحمل فيستخدم كمقاومة متغيرة للسيطرة على التيار المار بالحمل والدائرة المكافئة توضح ذلك .
ولبيان عمل الدائرة في التنظيم نقوم بالتحليل التالي :
من قانون كيرشوف للفولتية :

$$V_z - V_{BE} - V_L = 0$$

$$V_{BE} = V_z - V_L$$



من المعادلة اعلاه نجد انه عندما تقل (V_L) فإن (V_{BE}) فسوف تزداد (لان V_Z ثابتة) وهذا يسبب في زيادة الانحياز الامامي للترانزستور ومن ثم زيادة مستوى التوصيل وهذا بسبب نقصان المقاومة بين الجامع والباعث مما يؤدي الى

زيادة تيار الدخال (I_C) وتيار القاعدة (I_B) وبالتالي زيادة تيار الباعث (I_E) وهو تيار الحمل ولذلك كان (V_L) ستزداد ($V_L = I_L R_L$) ويكون المنطق التعاقبي لذلك .

$$V_L \downarrow \quad V_{BE} \uparrow \quad R_{tr} \downarrow \quad I_C \uparrow \quad I_B \uparrow \quad I_E \uparrow \quad I_L \uparrow \quad V_L \uparrow$$

وعند الزيادة (V_L) يكون التعاقب

$$V_L \uparrow \quad V_{BE} \downarrow \quad R_{tr} \uparrow \quad I_C \downarrow \quad I_B \downarrow \quad I_E \downarrow \quad I_L \downarrow \quad V_L \downarrow$$

من دائرة منظم الجهد المتوالي نلاحظ ان التغيرات في ثنائي زينر قد قلت بعامل قدرة β

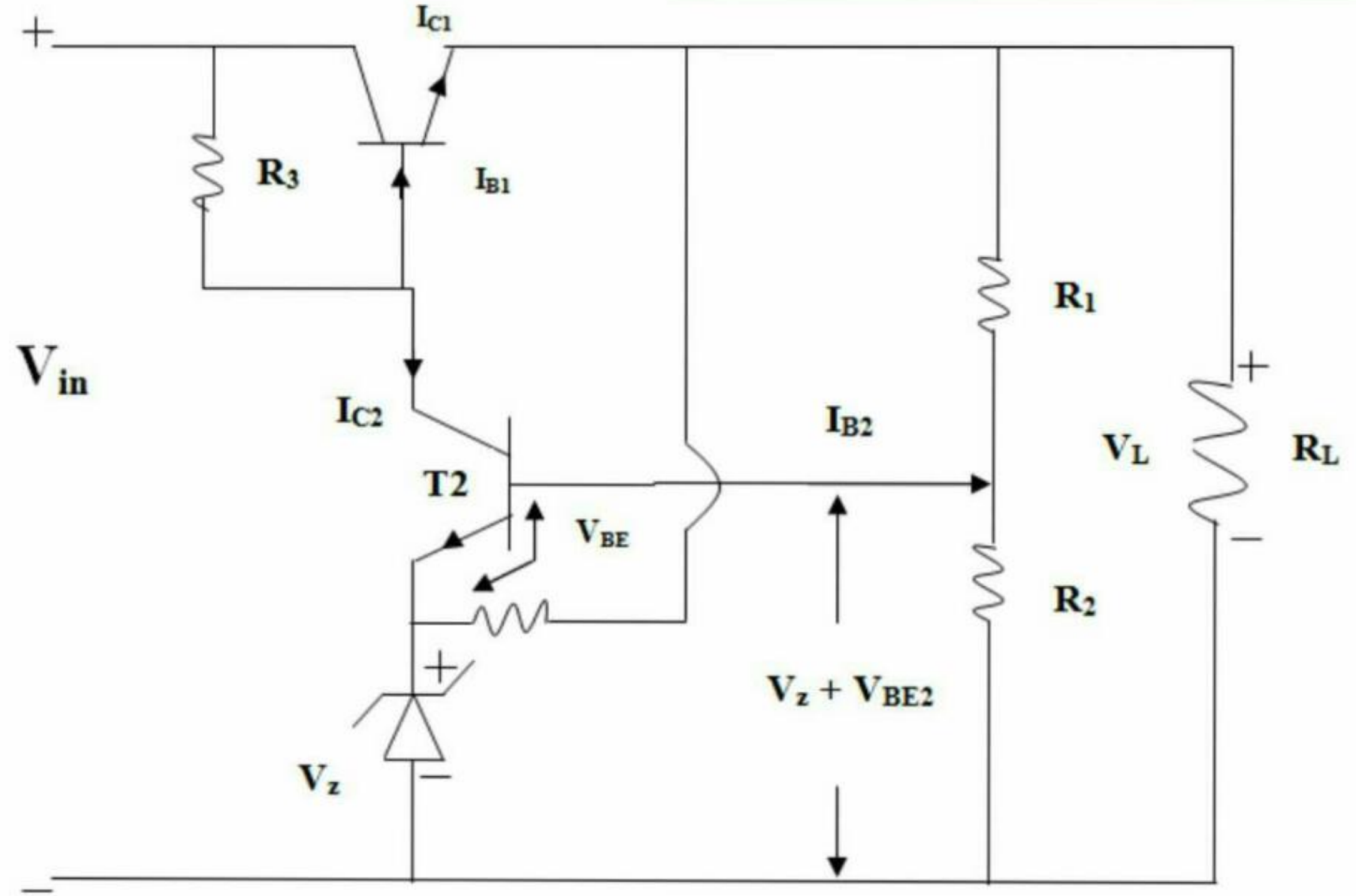
$$\Delta I_z = - \Delta I_L / \beta$$

وعند الضرورة تستطيع استعمال زوج دار لتكتون للحصول على β اكبر .

يسمى المنظم السابق منظم فولتية توالي لكون طرف الجامع والباعث على التوالي مع الحمل ولهذا السبب يجب ان يسري تيار الحمل خلال الترانزستور . لذلك يسمى غالباً هذا الترانزستور بترانزستور المرور . الفولتية عبر ترانزستور المرور تساوي .

$$V_{CE} = V_{in} - V_L$$

تبديد قدرة $P = (V_{in} - V_L) \cdot I_L$



نستخدم هذه الدائرة ترانزستور ثاني وبمساعدة مقسم الجهد (R_1, R_2) نتمكن من السيطرة على فولتية الاخراج .

تفرض ان $I_{B2} \gg I$

$$V_L = V_{R1} + V_{R2} = I_{R1} + I_{R2} = I(R_1 + R_2) \dots \dots \dots (1)$$

$$V_{R2} = V_Z + V_{BE2} \dots \dots \dots (2) \quad V_{R2} = I * R_2 \dots \dots \dots (3)$$

بقسمة المعادلة (١) على المعادلة (٣)

$$\frac{V_L}{V_{R2}} = \frac{I(R_1 + R_2)}{I * R_2} = \frac{R_1 + R_2}{R_2} \dots \dots \dots (4)$$

$$\frac{V_L}{V_Z + V_{BE2}} = \frac{R_1 + R_2}{R_2} \Rightarrow V_L = \frac{R_1 + R_2}{R_2} (V_Z + V_{BE2})$$

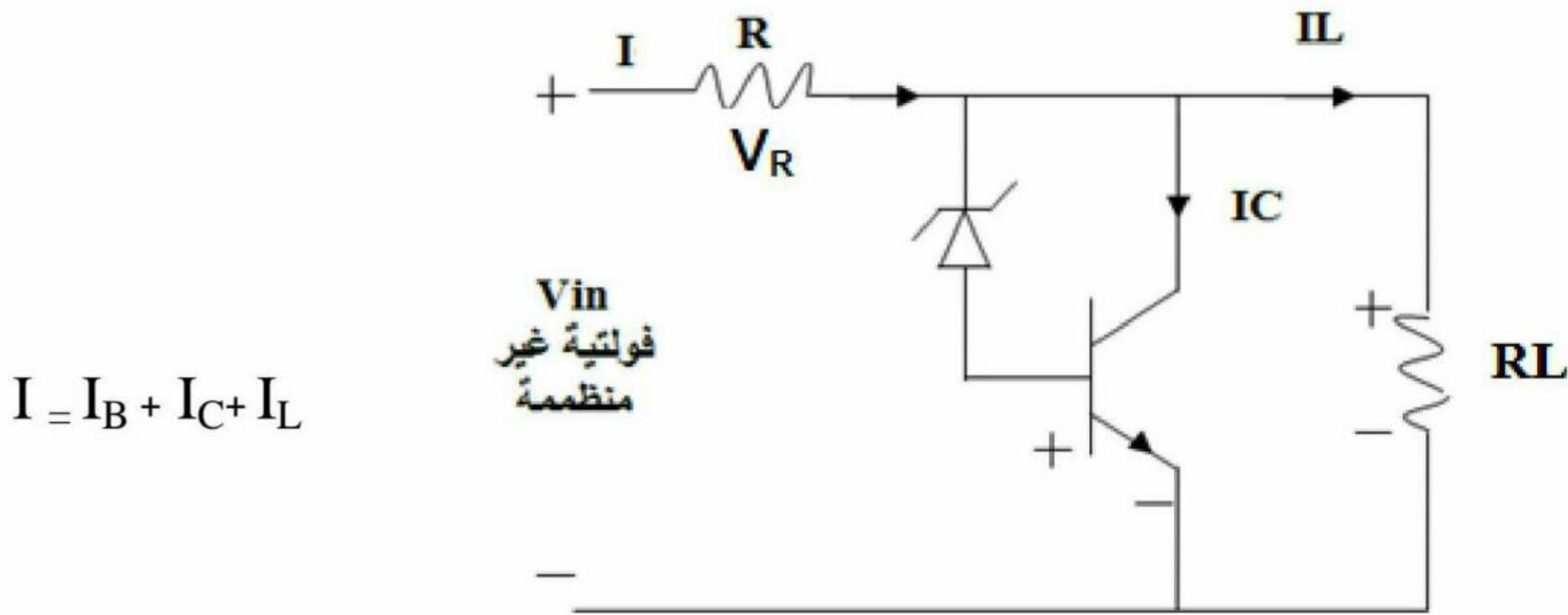
وبما ان ($R_1 + R_2$) كمية ثابتة و V_Z و V_{BE2} لها قيمة ثابتة لذلك فإن $\propto \frac{1}{R_2}$ حيث تزداد V_L عند نقصان R_2 والعكس بالعكس .
لنفرض ان R_L تقل فإن I_L يزداد ولكن V_L تقل . والنقصان V_L يؤدي الى نقصان في I_{B2} وكذلك I_{C2} .

لنفرض ان I_s ثابت نسبياً فأن I_{B1} يزداد ومن ثم فان المقاومة T_{R1} تقل هذا يؤدي الى نقصان V_{CE1} مما يؤدي الى الغاء النقصان في V_L ومن ثم فانها تعود الى قيمتها الاصلية . والمنطق التعاقب هو

$$V_L \downarrow \rightarrow I_{B2} \downarrow \rightarrow I_{C2} \downarrow \rightarrow I_{B1} \uparrow \rightarrow V_{CE1} \downarrow \rightarrow V_L \uparrow$$

منظم الجهد المتوازي .:

يبين الشكل دائرة منظم جهد توازي حيث يكون الترانزستور مع الزنر دايود مربوط على التوازي مع الحمل.



$$I = I_B + I_C + I_L$$

من خلال قانون كيرشوف للفولتية .:

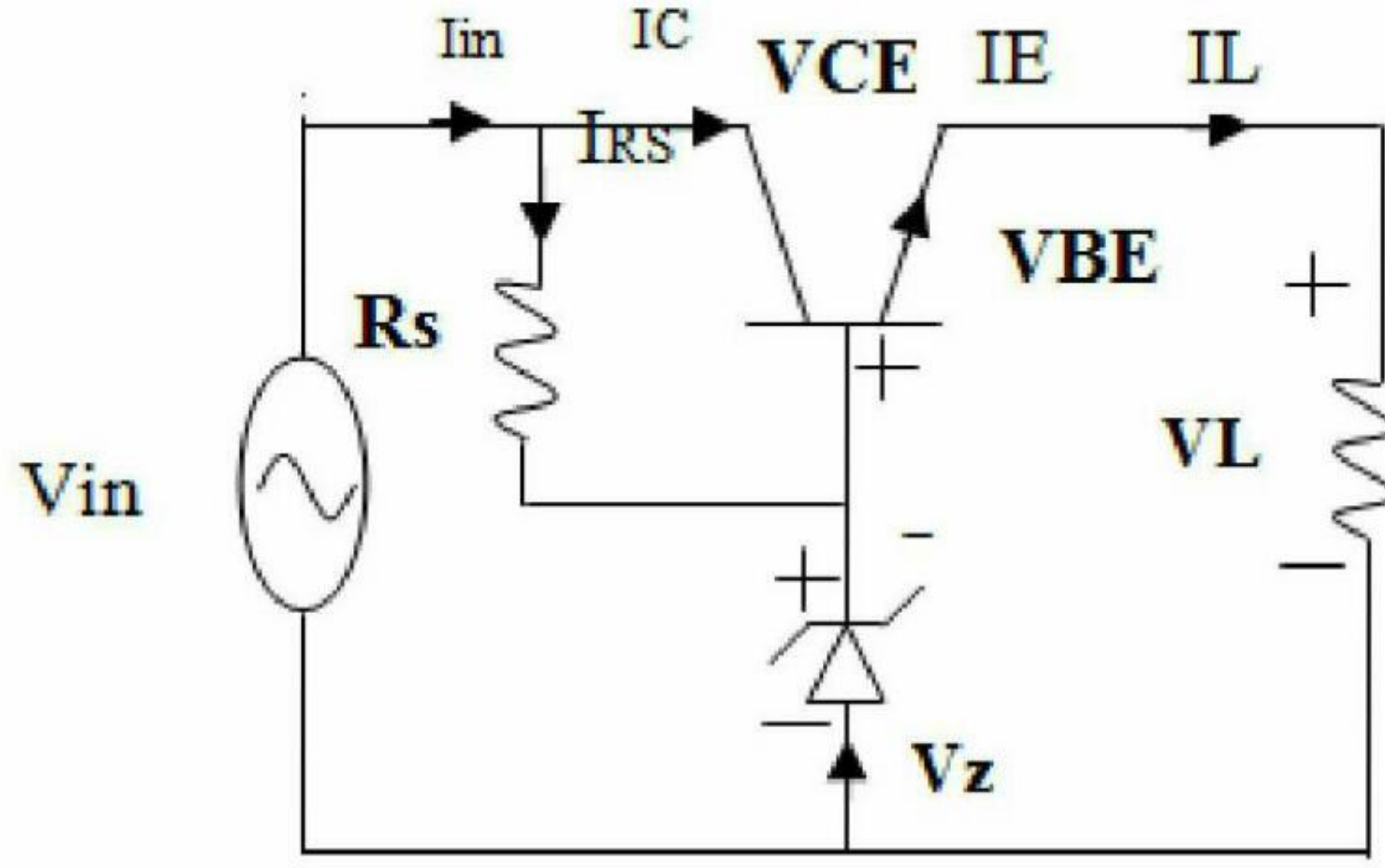
$$V_{be} + V_Z - V_I = 0$$

$$V_{be} = V_I - V_Z$$

لان V_Z ثابتة فأن أي زيادة او نقصان في V_L يؤدي الى تغير V_{BE} فأن V_{BE} تقل فأن I_{B1} تقل ايضاً وكذلك يقل كل من I_C ، I_B لان $I_C = \beta I_B$ وهذا يؤدي الى ان I يقل وبذلك فأن V_R تقل لان $(V_R = I \cdot R)$ وبما ان $(V_{in} = V_R + V_L)$ وبالتالي $(V_L = V_{in} - V_R)$ فأننا نجد ان V_L ستزداد ويكون المنطق التعاقبي بالشكل التالي .:

$$V_L \downarrow \rightarrow V_{BE} \downarrow \rightarrow I_B \downarrow \rightarrow I_C \downarrow \rightarrow I \downarrow \rightarrow V_R \downarrow \rightarrow V_L \uparrow$$

وعند زيادة V_L فان المنطق التعاقب يكون بالعكس :



مثال ١/ منظم الجهد متوالي فية V_Z تساوي (7.5V) مقاومة الحمل R_L تساوي (100 Ω) و B تساوي 100 كم هي

- ١- فولتية الحمل
- ٢- تيار الحمل
- ٣- كم هو التغير في تيار الحمل عندما تتغير R_L من 100 Ω الى 50 Ω
- ٤- التغير في تيار زينر
- ٥- التغير التقريبي في فولتية الحمل . علما ان ممانعة زينر يساوي 6 Ω وان ($V_{in} > V_Z$) .

$$1-V_L = V_Z - V_{BE} = 7.5 - 0.7 = 6.8V$$

$$2-I_L = V_L / R_L = 6.8 / 100 = 68 \text{ mA}$$

$$3\text{-when } R_L = 50\Omega \Rightarrow I_L = V_L / R_L = 6.8 / 50 = 136 \text{ mA}$$

$$\therefore \Delta I_L = 136 - 68 = 68 \text{ mA}$$

$$4- \Delta I_Z = -\Delta I_L \quad B = -68 / 100 = -0.68 \text{ mA}$$

$$5- \Delta V_L = Z_Z * \Delta I_Z - 6 * (-0.68 \text{ mA}) = -4.08 \text{ mV}$$

مثال ٢/ منظم جهد متوالي فيه فولتية زنر (10 V) ومقاومة الحمل ($R_1 = 1K\Omega$) وفولتية الادخال ($V_{in} = 20 \text{ V}$) الترانزستور المستخدم نوع سيلكون احسب :

- ١- فولتية الحمل
- ٢- تيار الحمل
- ٣- تيار الباعث
- ٤- تيار المار في المقاومة R_s
- ٥- تيار المصدر (I_{in})

$$1-V_L = V_Z - V_{BE} = (10 - 0.7) = 9.3V$$

$$2-I_L = V_L / R_L = 9.3 / 1 = 9.3 \text{ mA}$$

$$3-I_E = I_C + I_B \approx I_C$$

$$\therefore I_E = I_C = I_L = 9.3 \text{ mA}$$

$$4- V_{in} = V_{R_s} + V_Z \Rightarrow V_{R_s} = V_{in} - V_Z = 20 - 10 = 10V$$

$$I_{R_s} = V_{R_s} / R_s = 10/5 = 2 \text{ mA}$$

$$5-I_{in} = I_{R_s} + I_C = 2 + 9.3 = 11.3 \text{ mA}$$

مثال^٣/ منظم توالي في ($V_{in} = 20v$) و ($R_s = 200\Omega$) و ($V_Z = 12v$) و ($V_{BE} = 0.7v$) جد التيار المار في R_s وكذلك التغير في تيار الحمل عندما تتغير R_L من 50Ω إلى 100Ω ؟

$$V_{R_s} = V_{in} - V_Z = 20 - 12 = 8v$$

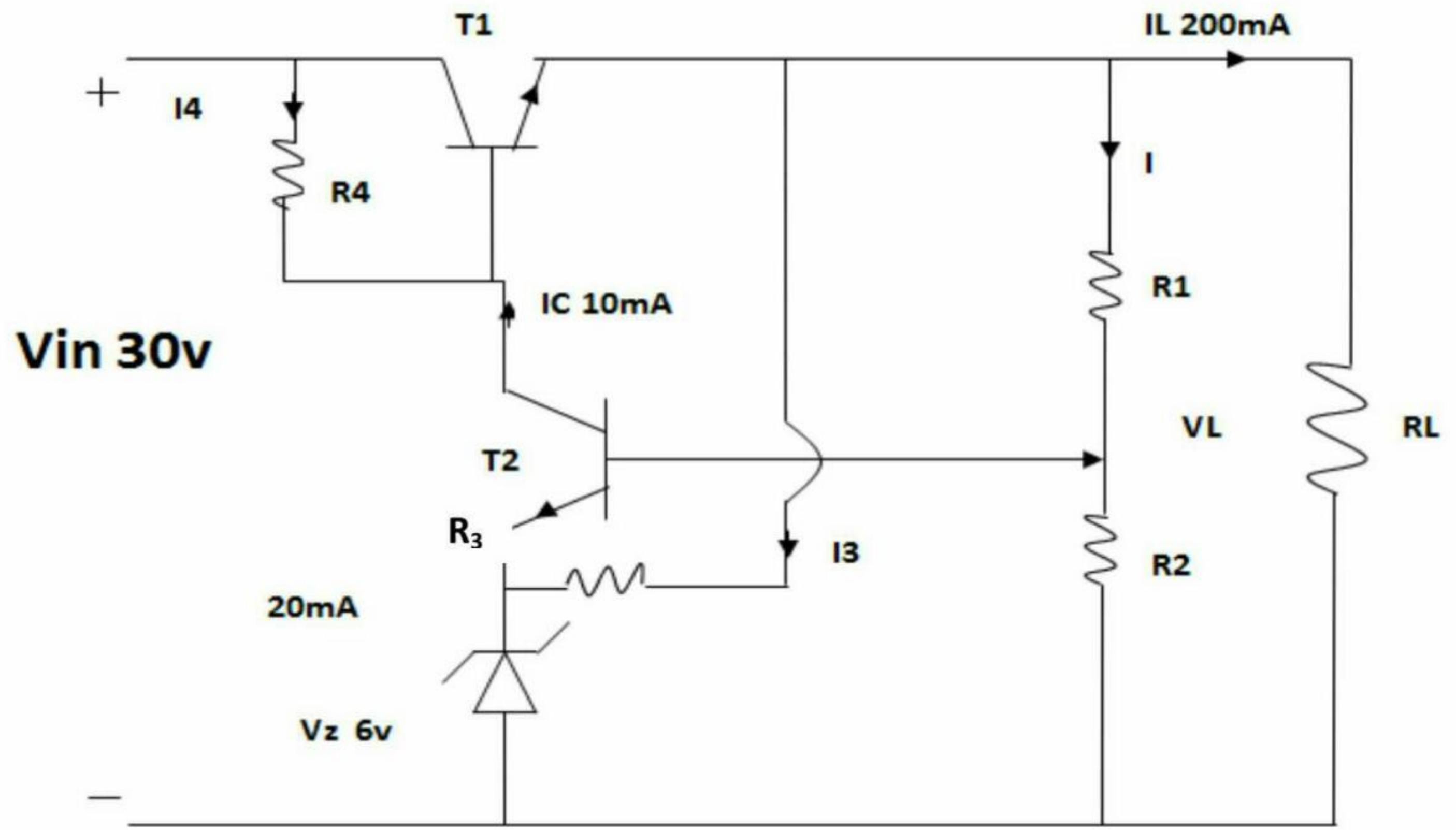
$$I_{R_s} = V_{R_s} / R_s = 0.04A \quad V_L = V_Z - V_{BE} = 12 - 0.7 = 11.3 v$$

$$I_{L1} = 11.3 / 50 = 0.226A \quad I_{L2} = 11.2 / 100 = 0.113A$$

$$\Delta I_L = I_{L2} - I_{L1} = -0.113A$$

مثال^٤/ صمم منظم جهد هيكلي

صمم الدائرة المبينة ادناه اذا كان لدينا المعلومات التالية فولتية الادخال ($V_{in} = 30v$) و ($V_L = 12 v$) و ($B = 200$) و ($V_Z = 6$) و ($I_Z = 20mA$) و ($V_{BE} = 0.7v$) و ($I_{E1} = 10mA$) و ($I_L = 200Ma$) احسب (R_L, R_1, R_2, R_3, R_4).



الحل/نفرض ان اتيار القاعدة يهمل في الترانزستور الثاني

$$V_{R2} = V_Z + V_{BE2} = 6 + 0.7 = 6.7\text{V}$$

$$V_{R1} = V_L - V_{R2} = 12 - 6.7 = 5.3\text{V}$$

$$R_L = V_L / I_L = 12 / 200 = 60\Omega$$

$$I_{C1} = I_{E2} = 10\text{mA} \Rightarrow I_3 = I_Z - I_{E2} = 20 - 10 = 10\text{mA}$$

$$V_{R3} = V_L - V_Z = 12 - 6 = 6\text{V} \Rightarrow R_3 = 6 / 10 = 600\Omega$$

$$I_{E1} = I_S + I + I_L \Rightarrow I = 220 - 200 - 10 = 10\text{mA}$$

$$\therefore R_1 = V_{R1} / I = 5.3 / 10 = 530\Omega$$

$$R_2 = V_{R2} / I = 6.7 / 10 = 670\Omega$$

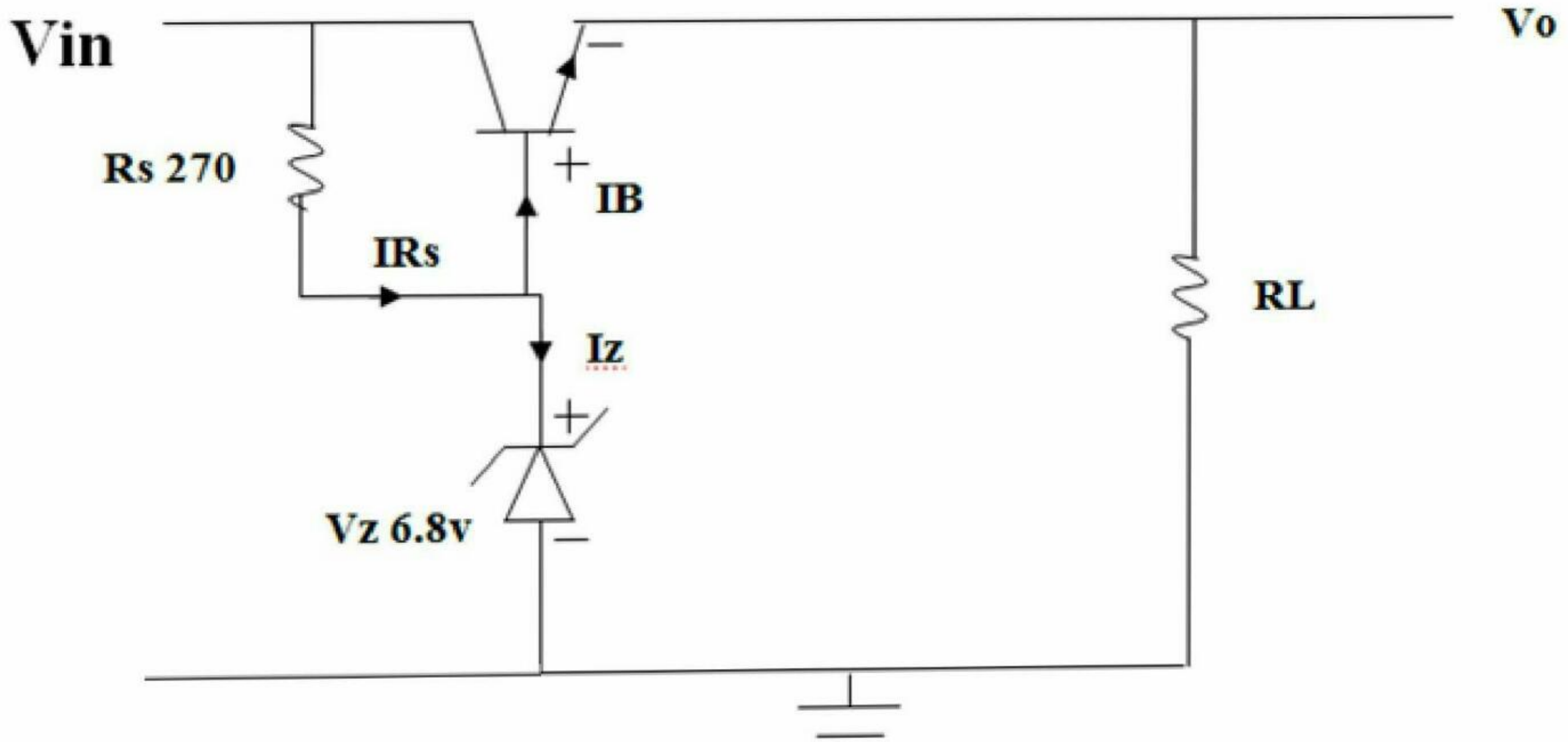
$$I_{B1} = I_{C1} / \beta = 220 / 20 = 11\text{mA} \Rightarrow I_4 = I_{C2} + I_{B1} = 11.1$$

$$V_{CE2} = V_L + V_{BE} - V_Z = 6.7\text{V}$$

$$V_{in} - V_{R4} - V_{CE2} - V_Z = 0 \Rightarrow V_{R4} = V_{in} - V_{CE2} - V_Z = 17.3$$

$$\therefore R_4 = V_{R4} / I_4 = 17.3 / 11.1 = 1.558\text{ K}\Omega$$

مثال/° في الشكل التالي اذا كانت ($V_{in} = 10v$) و ($V_{BE} = 0.7v$) ماهي V_o واذا تغيرت من $10v$ الى $15v$ كم هو التغير التقريبي في فولتية الخراج علماً ان $Z_Z = 5\Omega$. واذا كانت (B50) ومقاومة الحمل 220Ω كم هو التيار القاعدة و تيار زينر عندما ($V_{in} = 10v$)



$$V_o = V_Z - V_{BE} = 6.8 - 0.7 = 6.1v$$

$$I_L = I_E = I_C + I_B \approx I_C = V_o / R_L = 6.1 / 22 = 277mA$$

$$I_B = I_C / \beta = 277 / 50 = 5.55mA$$

$$V_{R_s} = V_{in} - V_Z = 10 - 6.8 = 3.2v$$

$$I_{R_s} = V_{R_s} / R_s = 3.2 / 270 = 11.84mA$$

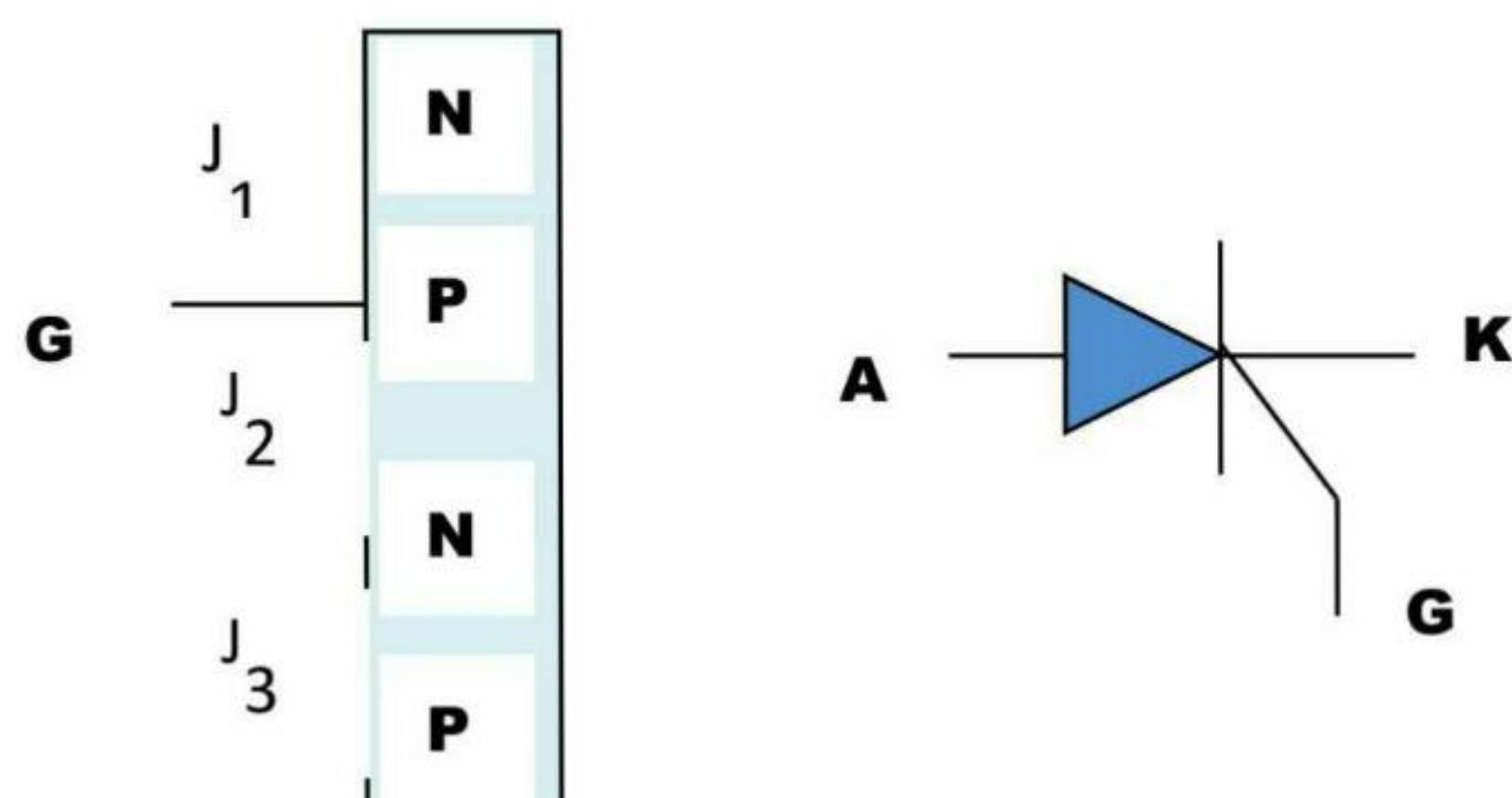
$$\therefore I_Z = I_{R_s} - I_B = 11.84 - 5.55 = 6.3mA$$

الثايرستور Thyristor

هو اسم يطلق على تركيب معين من اشباه الموصلات السليكونية والتي يمكن تفتح وتغلق للسيطرة على مرور التيارات العالية لتجهيز المحركات ذات القدرة العالية وبعض الاجهزة الكهربائية

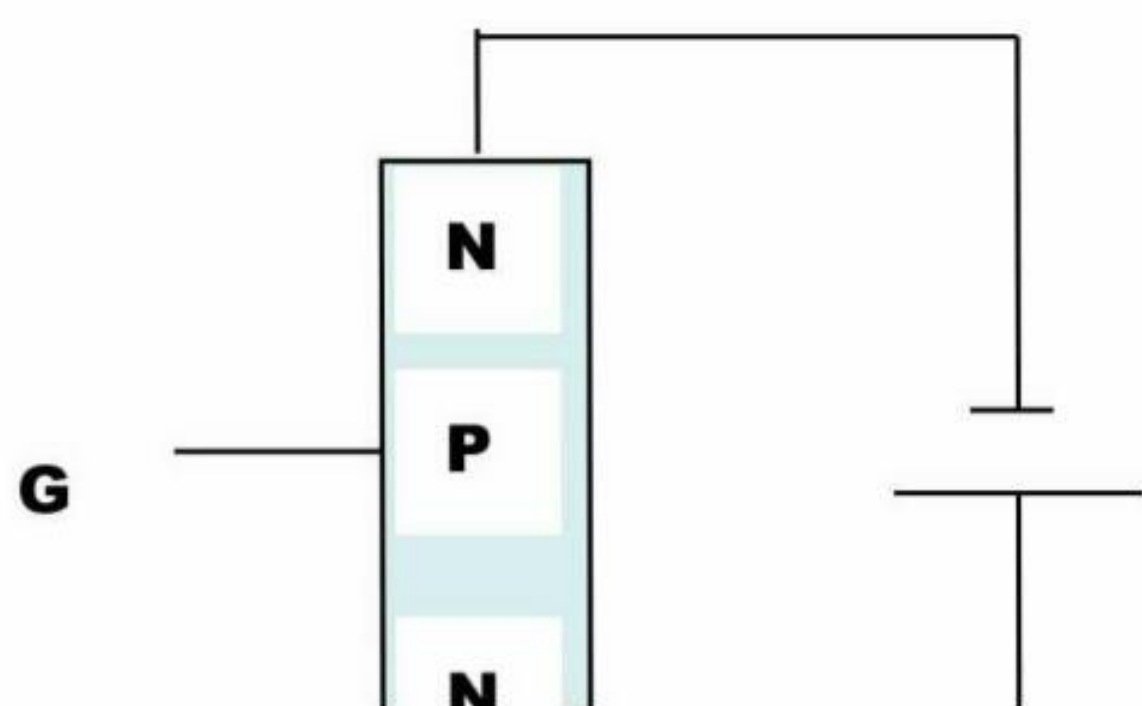
تركيب الثايرستور:

يتكون الثايرستور من اربع طبقات موضوعة بشكل متعاقب (**n - p - n - p**) كما في الشكل، ويحتوي على ثلاث ملتقيات لهذه الوصلات الاربعة هي (**J1, J2, J3**) ، حيث يسمى الطرف المربوط بالطبقة P الخارجية انود (**A**) بينما يسمى الطرف المربوط بالطبقة (**N**) الخارجية كاثود (**K**) ويسمى الطرف المربوط بالطبقة الداخلية بالبوابة (**G**)



الخواص وكيفية العمل:-

عندما يكون انحياز الانود موجب والكاثود سالب تكون (**J3**) منحازة اماميا و (**J2**) منحازة عكسيا لذلك لا يسري تيار في الثايرستور لوجود مقاومة عالية جدا تمنع مرور التيار ماعدا تيار التسريب. عند تسليط جهد بحيث يكون الانود سالب والكاثود موجب (انحياز عكسي) في هذه الحالة (**J1**) و (**J3**) عكسي منحازة عكسيا بينما (**J2**) منحازة اماميا وفي هذه الحالة لا يسري التيار ماعدا تيار التسريب وهو ذو مقدار قليل جدا، في الحالة الاولى عند زيادة الفولتية في الانود الى قيمة معينة بحيث يحصل انهيار في الوصلة (**J2**)، يوصل الثايرستور ويكون التيار كبير جدا وتصبح مقاومته قليلة جدا وما في الحالة الثانية لا يحصل انهيار الى في حالات زيادة الفولتية الى قيمة كبيرة تؤدي الى عطل الثايرستور ولذلك يوصف الثايرستور بأنه احادي التوصيل .



في الحالتين السابقتين يوصف الثايرستور بأنه يمتلك مقاومة عالية جدا بسبب الجهد الحاجز الكلي وكلي يمرر الثايرستور للتيار المطلوب للعمل يجب ازالة الجهد العكسي في الملتقى (J2) ويتم ذلك عن طريق نبضه قدح خارجية على طرف البوابة (G) المربوطة الى طبقة P الداخلية بحيث يكون الجهد يسلط عليها موجبا بالنسبة الى الكاثود انها الجهد المسلط يعمل على تقليل فاعلية الجهد العكسي للملتقى J1 نسبيا

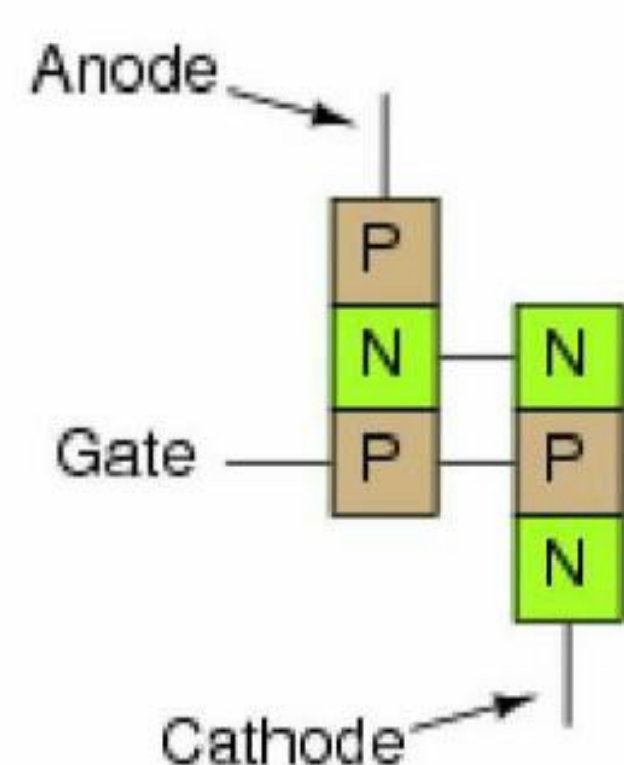
يسمى الجهد الثاني الذي يحصل عنده التوصيل بجهد لانكسار (القدح)

يحدث التوصيل في زمن صغير جدا يعرف زمن التوصيل (TUM OTIME) تتراوح قيمته من 3) (1 -) وتعتمد قيمة التيار على مقاومة الحمل حيث يهبط الجهد (VAK) بعد حدوث التوصيل الى قيمة التيار على مقاومة الحمل حيث يهبط الجهد (VAK) بعد حدوث التوصيل الى قيمة صغيرة تسمى جهد الابقاء (VH) ولإرجاع الثايرستور الى حالة القطع لابد من تخفيض التيار المار بالدائرة (IA) الى قيمة صغيرة تسمى (IH) يصبح الثايرستور غير موصل (OFF) حيث تهبط قيمة التيار بسرعة الى قيمة صغيرة جدا في زمن قطع يصل (12μS) وعند زيادة تيار البوابة (IG) وبأقل جهد موجب (VAK) الذي يبدأ عنده حدوث التوصيل، وعند ما يصبح الثايرستور في حالة توصيل لا يعتمد بعد ذلك على تيار البوابة (IG) .

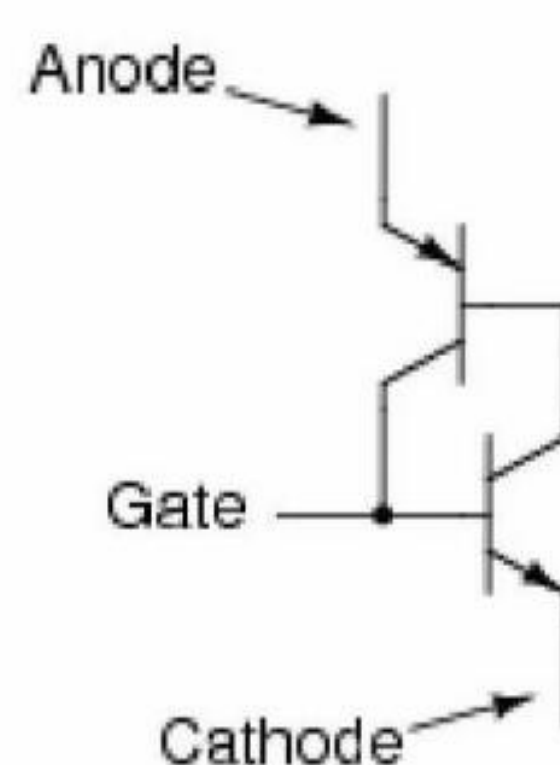
الشايرستور الموحد السليكوني المتحكم SCR (Silicon Controlled Rectifier)

اشتعاله وخواصه:- يعمل الثايرستور عندما يكون الانود موجبا بالنسبة للكاثود ويشترط ان يكون جهد البوابة موجبا فعند ما يكون جهد البوابة سالب او صفرا فان الثايرستور يكون في حالة عدم توصيل لان الوصلة (J1, J2) في الحالة انحياز امام اما الوصلة (J2) فتكون في حالة انحياز عكسي لذلك

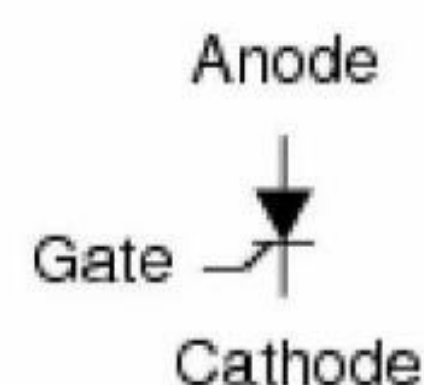
يكون غير موصل للتيار ويمكن فهم ذلك من خلال تمثيل الثايرستور كهربائيا ترانزستور الاول (**T1**) من نوع (**P N P**) بحيث يكون جامع منع كل منها متصل بقاعده الاخرى ... فعند ما يكون جهد البوابة سالبا او قريبا من الصفر فان وصلة الباعث القاعدة (**T2**) يعتبر من الناحية النظرية تيار قاعدة (**T1**) لذلك فان تيار جامع **T1** يكون مساويا للصفر اي ان (**IT1**) في حالة **OFF** وبذلك تصبح المقاومة بين الانود والكاثود كبيرة جدا اي ان الثايرستور في حالة **OFF** اما عند تسليط جهد موجب على البوابة بحث يكون كافيا لمرور تيار القاعدة **T2** فأن ذلك يسبب مرور تيار في جامع هذا التيار يساوي قوة تيار قاعدة **T1** مما يسبب مرور التيار جامع يؤدي الى ان يكون تيار جامع **T1** هو تيار قاعدة **T2** لذلك يمكن الاستغناء عن جهد البوابة اي انه يستخدم فقط لفتح امر اشعال الثايرستور كل ترانزستور يقوم بتشغيل الاخر الى ان يصبح كل منها في حالة اشتغال تام عند ذلك يصبح المقاومة للانود والكاثود قليلة جدا ويكون الثايرستور في حالة **ON** ويبقى على هذه الحالة مع عدم وجود جهد بوابة الى ان يتم اطفاءه الى الطرق المعروفة.



Physical diagram

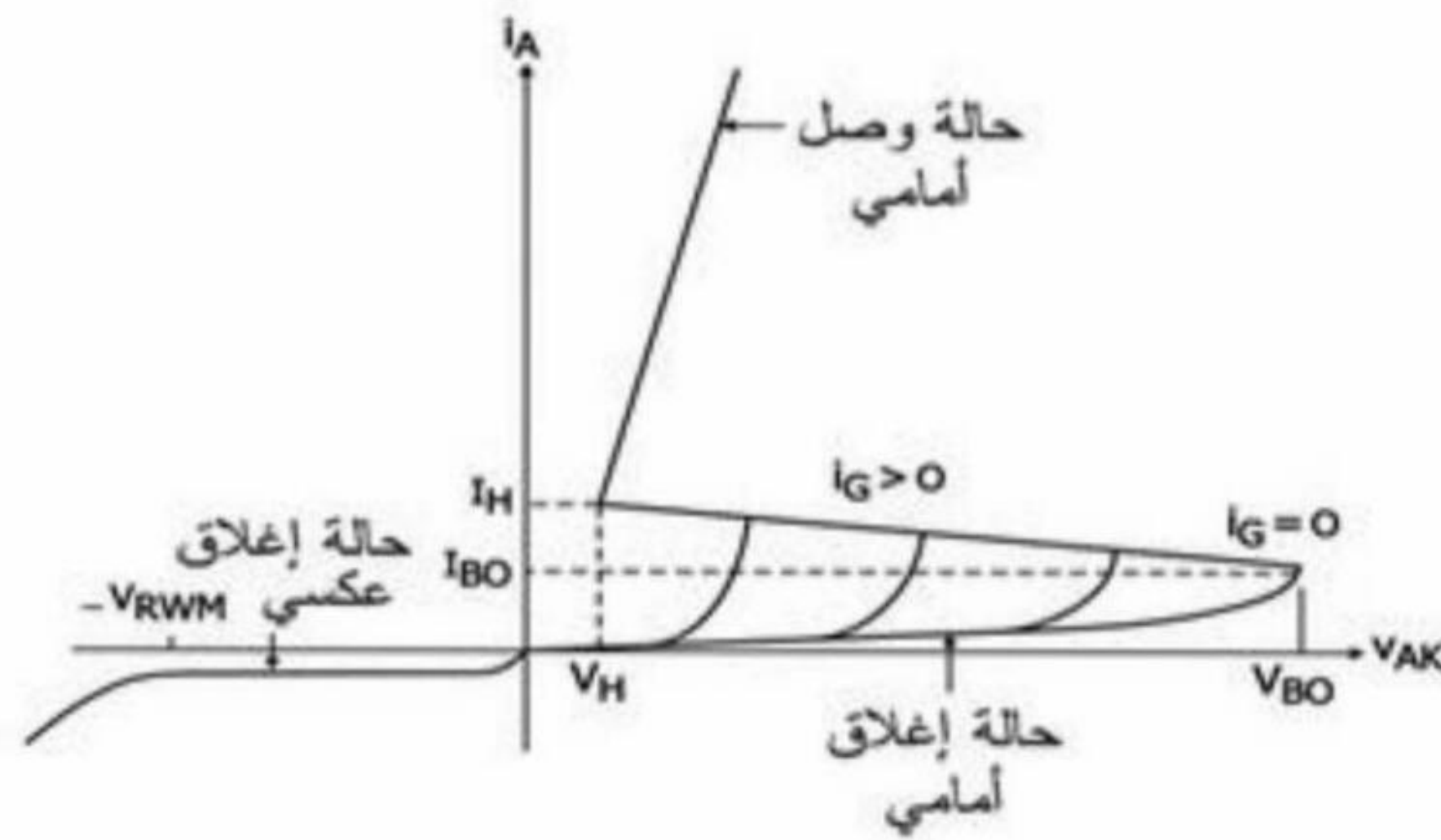


Equivalent schematic



Schematic symbol

في تسليط ضغط عالي عليها وبالتالي الحصول على انهيار فيها بحيث تمر كثافة عالية من الشحنات من الانود الى الكاثود ويسمى هذا التيار بتيار المسك وهو اقل تيار يمر في الثايرستور يتحول من حالة القطع الى حالة التوصيل بحيث لايمكن للثايرستور من الرجوع الى حالة القطع التي تسمى عملية الاخمداد او الاطفاء .



يلاحظ مما سبق انه لكي يتحول الثايرستور من حالة القطع الى حالة التوصيل يجب توفر شرطان هما

- ١- ان يكون الانود موجب بالنسبة للكاثود وانجاز امامي.

- ٢- يجب ان يكون طرف البوابة موجب بالنسبة للكاثود

اما عملية ارجاع الثايرستور من حالة التوصيل الى حالة القطع او الاطفاء يتم بطريقتين:-

- ١- تسلسل تيار الحمل وتيار الانود الى قيمة اقل من قيمة تيار المسك عند هذه الحالة يعود

الثايرستور الى حالة القطع وهذه الحالة تتم او عن طريق زيادة مقاومة الحمل او تقليل قيمة جهد المصدر او بربط مفتاح على التوازي مع الثايرستور.

- ٢- تسليط جهد عكسي بين الانود والكاثود وحيث يعمل هذا الجهد العكسي على توليد تيار معاكس

لتيار الحمل مما يؤدي الى نقصان التيار المار في الثايرستور وبالتالي يتم الاطفاء واذا كان الجهد

العكسي قادر على توليد تيار معاكس لتيار الحمل سوف يؤدي الى نقصان التيار المار في الثايرستور وبالتالي يتم الاطفاء واذا كان الجهد العكسي عالي قد يؤدي الى تلف الثايرستور

ومنحني الخواص للثايرستور يمثل العلاقة بين تيار الانود (I_A) وفولتية الانود الى الكاثود (V_{AK}) الموجبة عند قيم مختلفة لجهد البوابة (V_G)

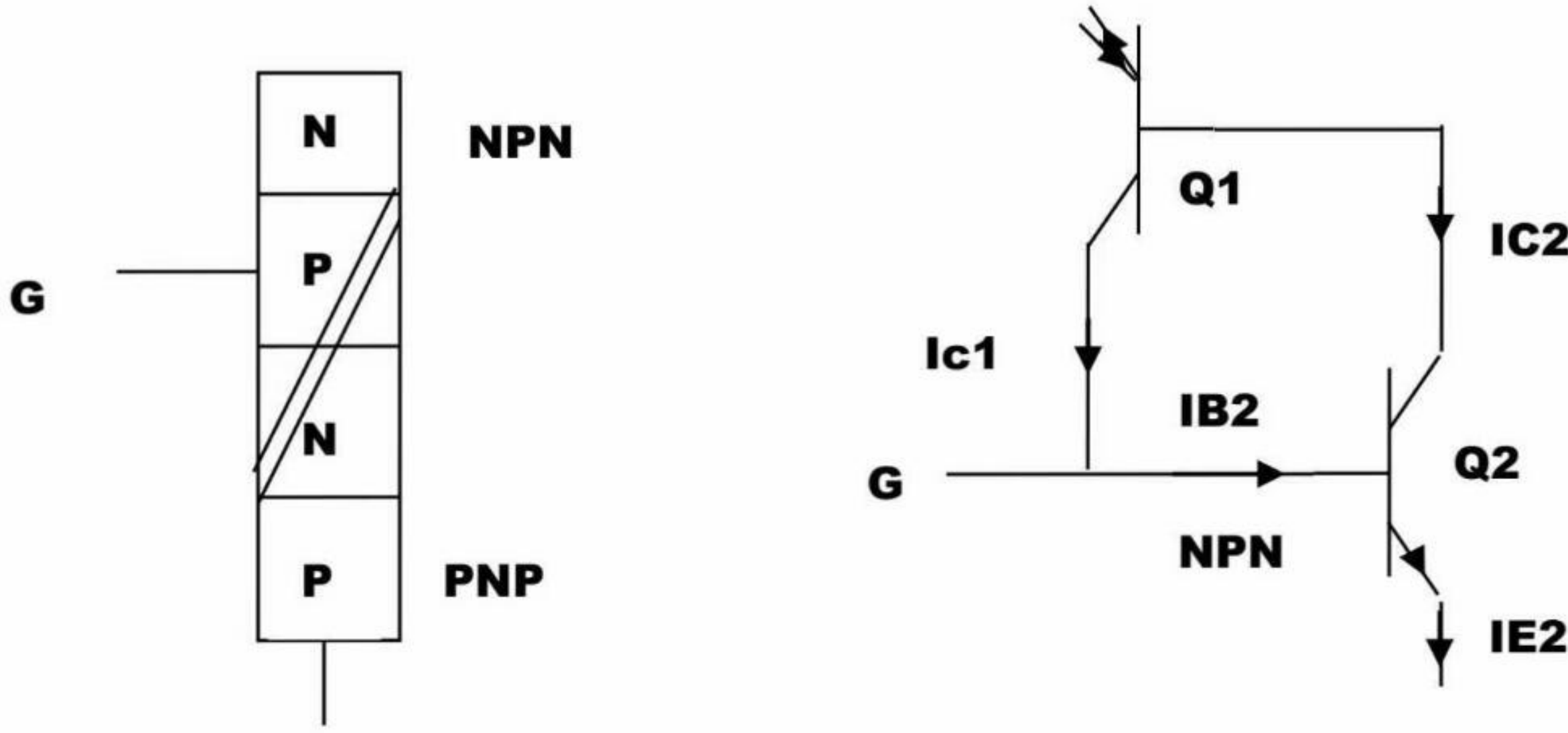
يأتي الثايرستور ترانستورين احدهما نوه ($P N P$) والآخر نوع ($N P N$) مربوطين بشكل بحيث ان

كل من يغذي الاخر تغذية عكسية ولهذا السبب عند البدء يجب توفير انحياز امامي عند قاعدة

الترانستور الثاني عن طريق نبضة قرح خارجية لكي يعمل الترانستور نوع ($P N P$) والذي بدوره

يشغل الترانستور الاول، وكما مبين في الشكل





يمكن تعريف الثايرستور بان مفتاح الاكتروني ممكن التحكم باشتغاله عن خلال التحكم بجهد البوابه.

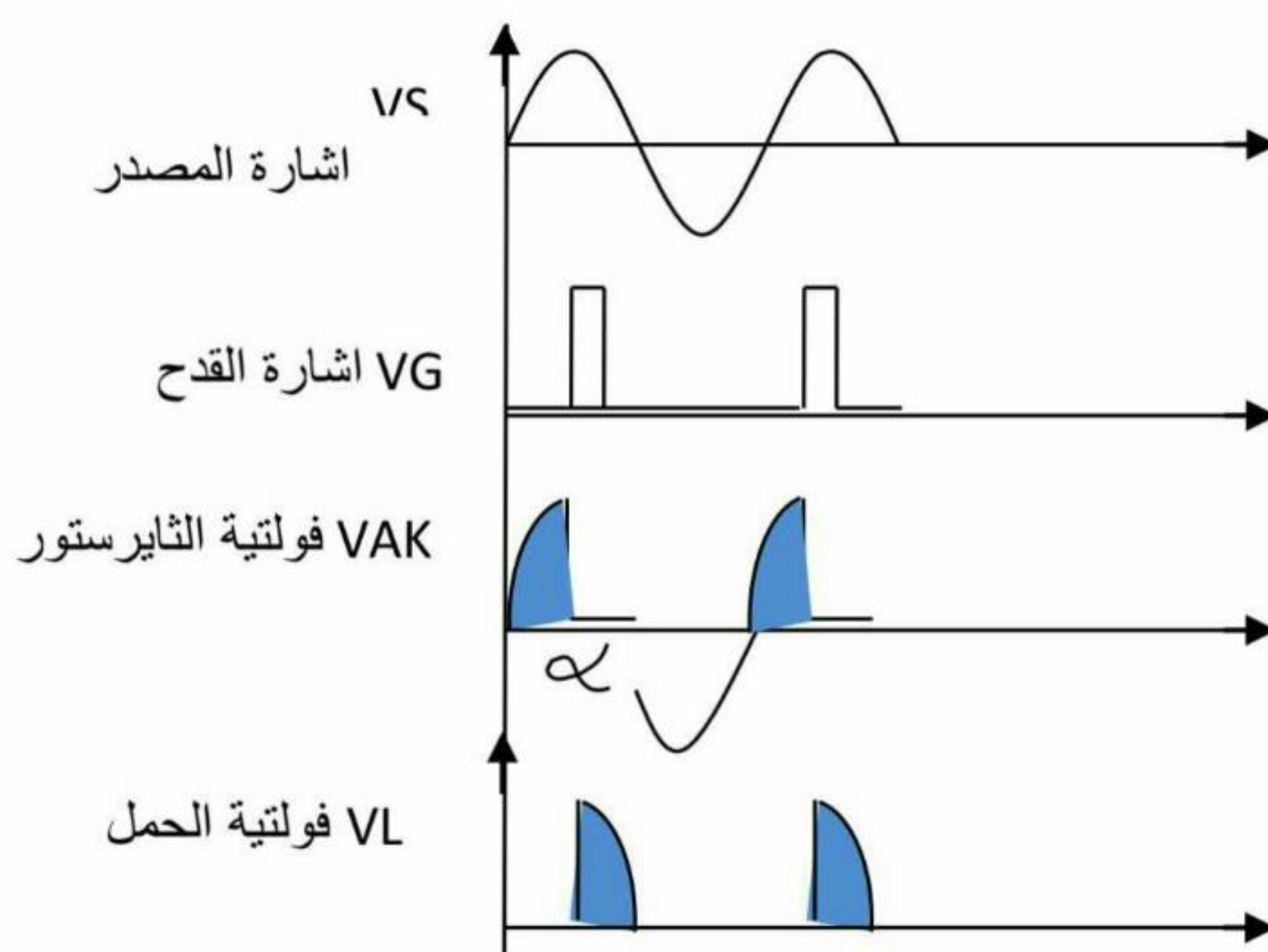
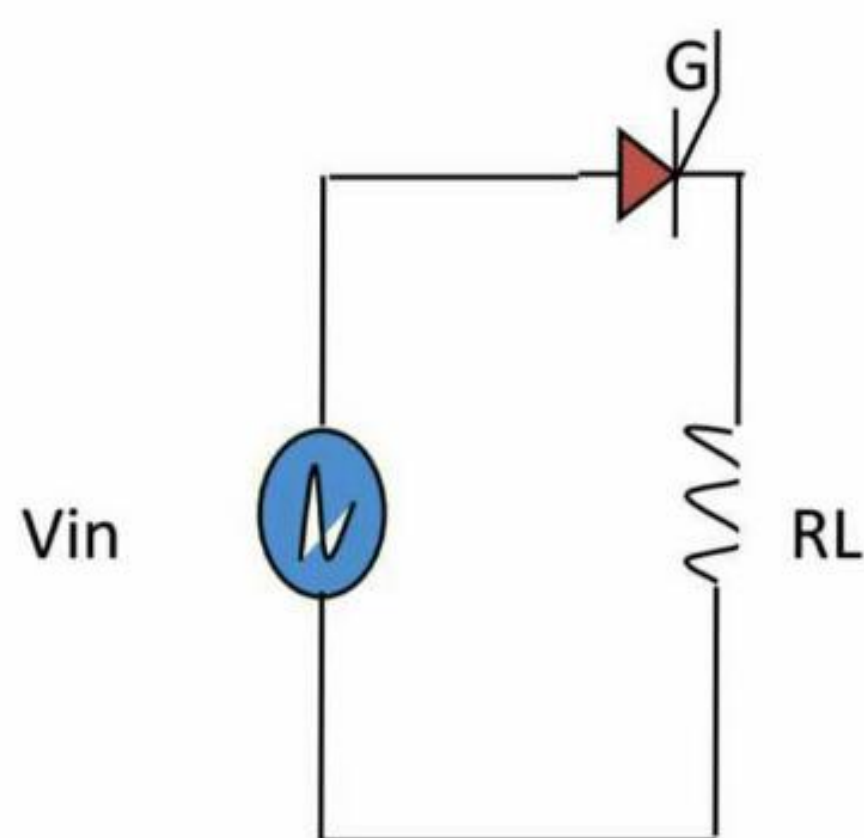
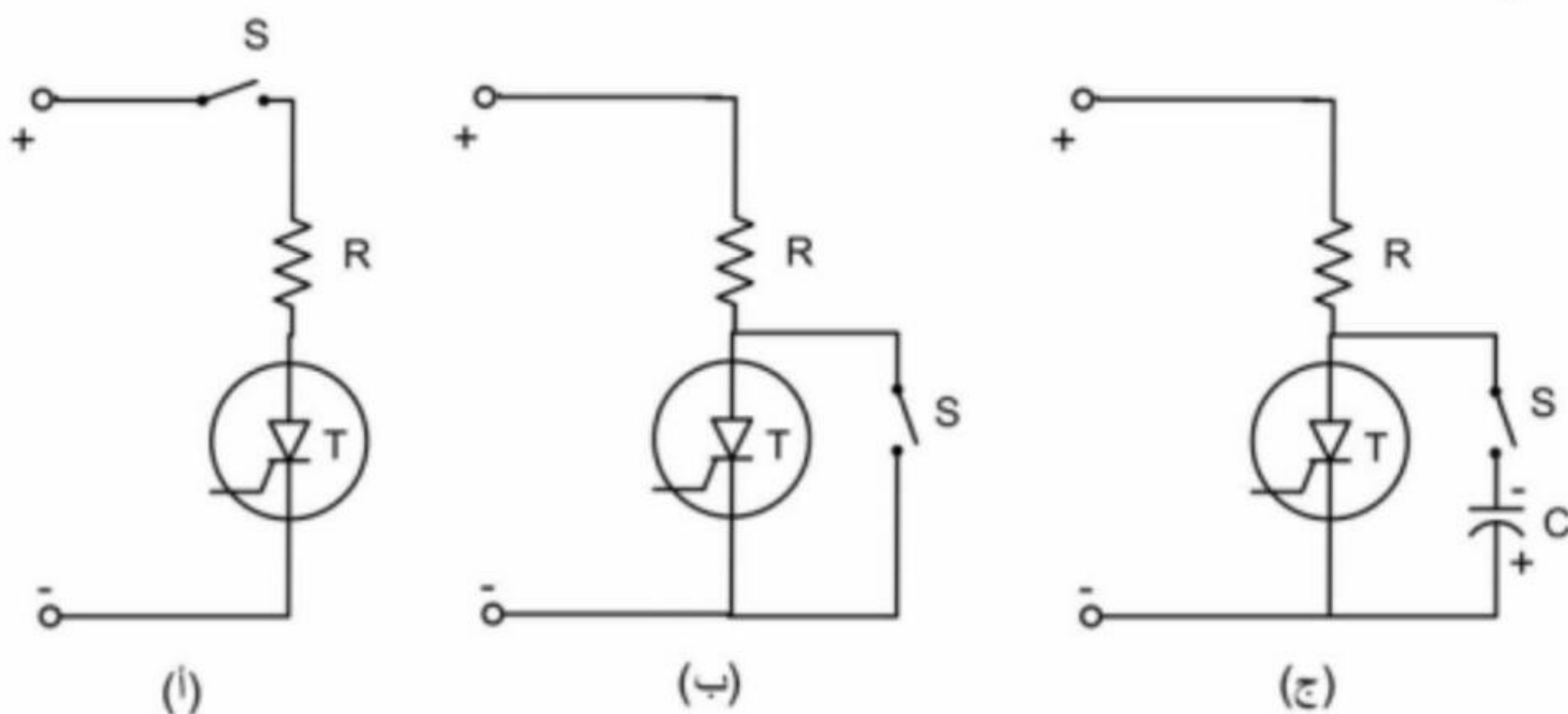
قدح الثايرستور:-

ان عملية القدح للثايرستور عن طريق البوابة تمثل افضل الطرق المستخدمة حيث يتم القدح لزمن قصير حيث تستخدم نبضة مربعة على طرف البوابة تسلط عليها لفترة زمنية قصيرة وذلك لان استمرار الجهد على البوابة يؤدي الى تلفها ونبضات القدح هذه تسلط اما من تنفس المصدر المغذي لدائرة الثايرستور او من مصدر خارجي مستقل بواسطة دائرة الكترونية تقوم بتوليد النبضات اللازمة ويجب ان يكون تردد هذه النبضات متزامن مع تردد المصدر المغذي لدائرة الثايرستور ولتحقيق شروط القدح المطلوب يجب ان تكون النبضة المسلطة على البوابة لها سعة وزمن مناسبين لعملية القدح واذا لم يتحقق ذلك فأن عملية القدح سوف تفشل. وغالبا ما تكون القيمة العظمى المسلطة على البوابة تساوي (2v) والتيار الاعظم الذي يسري في البوابة يساوي (20mA).

زاوية قدح الثايرستور:α

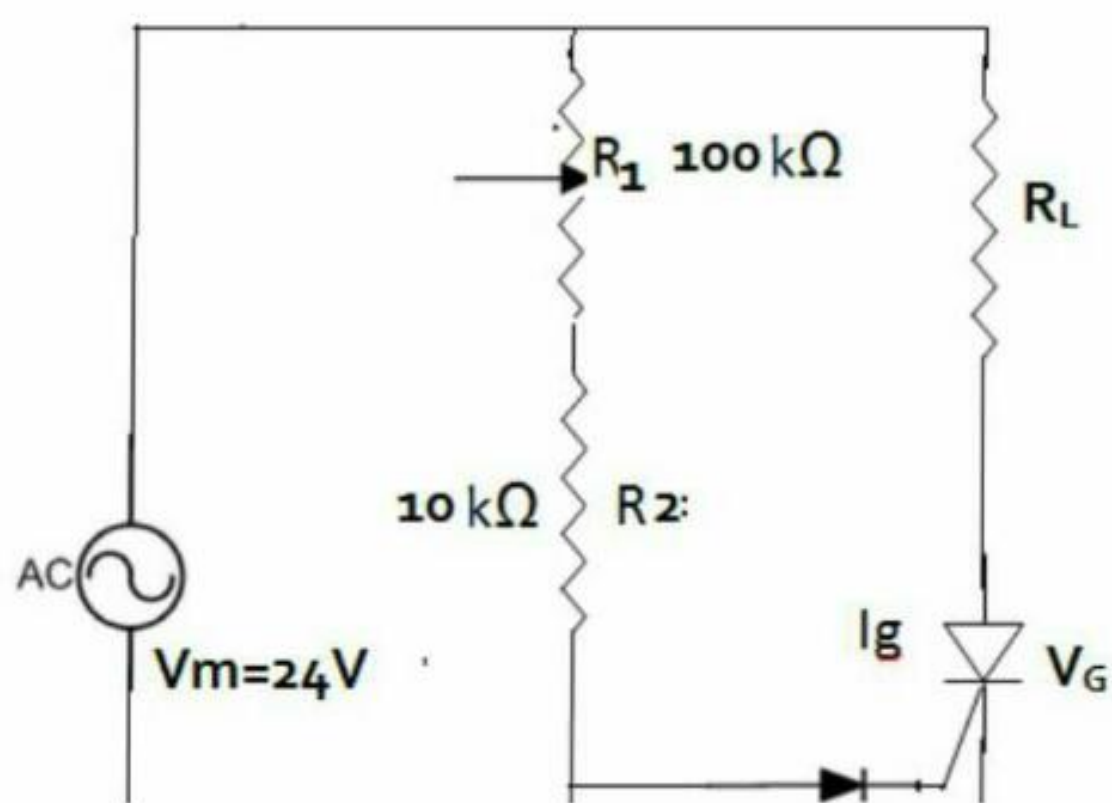
هي الفترة الزمنية مقدرة بالدرجات الكهربائية يتم عندها تسليط نبضة قدح على طرف البوابة لكي يتحول الثايرستور من حالة القطع الى حالة التوصيل ويمكن تغيير قيمة هذه الزاوية من (0 - 180) كهربائي اي ان ($0 < \alpha < 180$) حيث يمكن التحكم بهذه الزاوية عن طريق دائرة الكترونية تقوم بتوليد نبضات ويكون تزودها متزامن مع تردد اشارة المصدر المتناوب في حالة التيار المتناوب يتم اطفاء الثايرستور ذاتيا عن طريق تسليط جهد عكسي خلال النصف السالب دون اللجوء الى مصادر خارجية وهذه العملية من الاطفاء تسمى بالإطفاء الطوري الذاتي وذلك لان الثايرستور يطفأ ذاتيا عند

تغير طور الإشارة من الموجب الى السالب، اما في حالة التيار المستمر فان الثايرستور يبقى في وضع توصيل ولا يمكن أطفائه بعد القذح الا عن طريق تسليط جهد خارجي وتسمى هذه الطريقة بالاطفاء القسري



مثال: في الدائرة المبينة اذا كان ($I_G = 0.1\text{mA}$) وفولتيه قذح البوابة ($V_{GT} = 0.5\text{V}$) والدايود المستخدم نوع سليكون وفولتيه الادخال ($V_m = 24\text{V}$) اوجد زاوية القذح α ، علما ان $R_1 = 100\text{k}\Omega$ و $R_2 = 10\text{k}\Omega$

الحل:



تحدد فولتية القدرة التي يحدث عندها قرح الثايرستور

$$V_G = V_{GT} = 0.5V , \quad I_G = 0.1mA$$

$$V_{in} = I_G (R_1 + R_2) + V_D + V_G$$

$$V_{in} = 0.1(100 + 10) + 0.7 + 0.5 = 12.2V$$

بما ان V_{in} هي موجة جيبية تخضع للمعادلة التالية

$$V_{in} = V_m \sin \omega t$$

حيث ωt هي زاوية الطور عند أي اللحظة (C) وهنا تمثل (α) وهي زاوية القرح

$$V_{in} = 24 \sin \omega t$$

$$12.2 = 24 \sin \alpha$$

$$\sin(\alpha) = 12.2/24 = 0.51$$

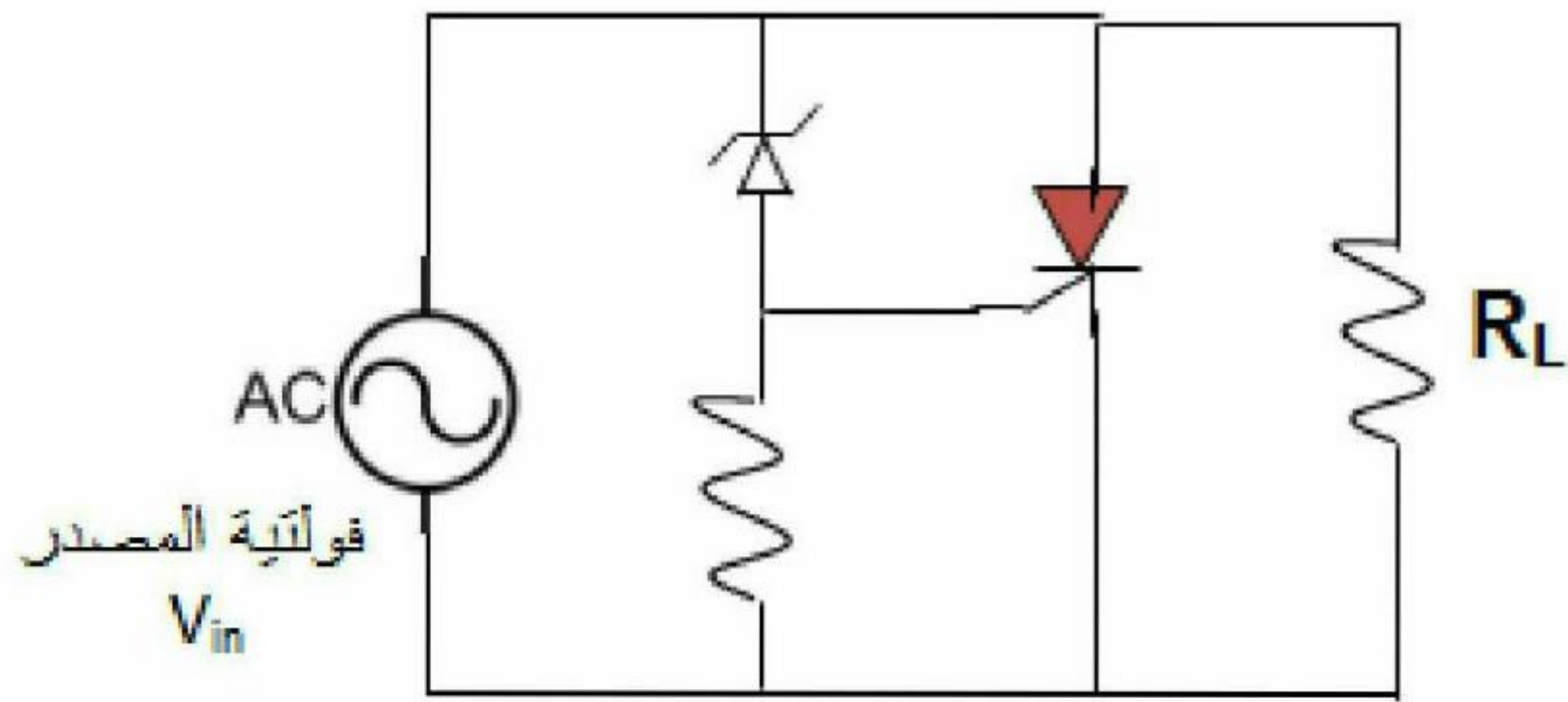
تطبيقات الثايرستور:

هناك تطبيقات عملية كثيرة يستخدم فيها الثايرستور خصوصا التطبيقات الصناعية والاجهزة المنزلية التي تعمل بالقدرة العالية نظرا لان الثايرستور يتحمل تيارات عالية ولانه عنصر يمكن التحكم في توصيله او عدم توصيله وهذه هي الصفة المهمة التي تميز الثايرستور عن الثنائيات الاعتيادية المستخدمة لنفس الغرض ومنها :

١- حماية الحمل من الزيادة المفاجئة في الفولتية

يكون ثنائي زينر مفتوحا طالما كانت فولتية المصدر اقل من V_Z وبذلك يكون (SCR) مفتوحا لعدم استلامه القرح لذلك فانه فولتية المصدر تظهر على الحمل عند حدوث خطأ في المصدر بحيث ان فولتيته تحاول ان تزداد على (V_Z) فان ثنائي زينر ينكسر فيقبح (SCR) وبذلك يفصل مجهز القدرة عن الحمل (يقصر الحمل)

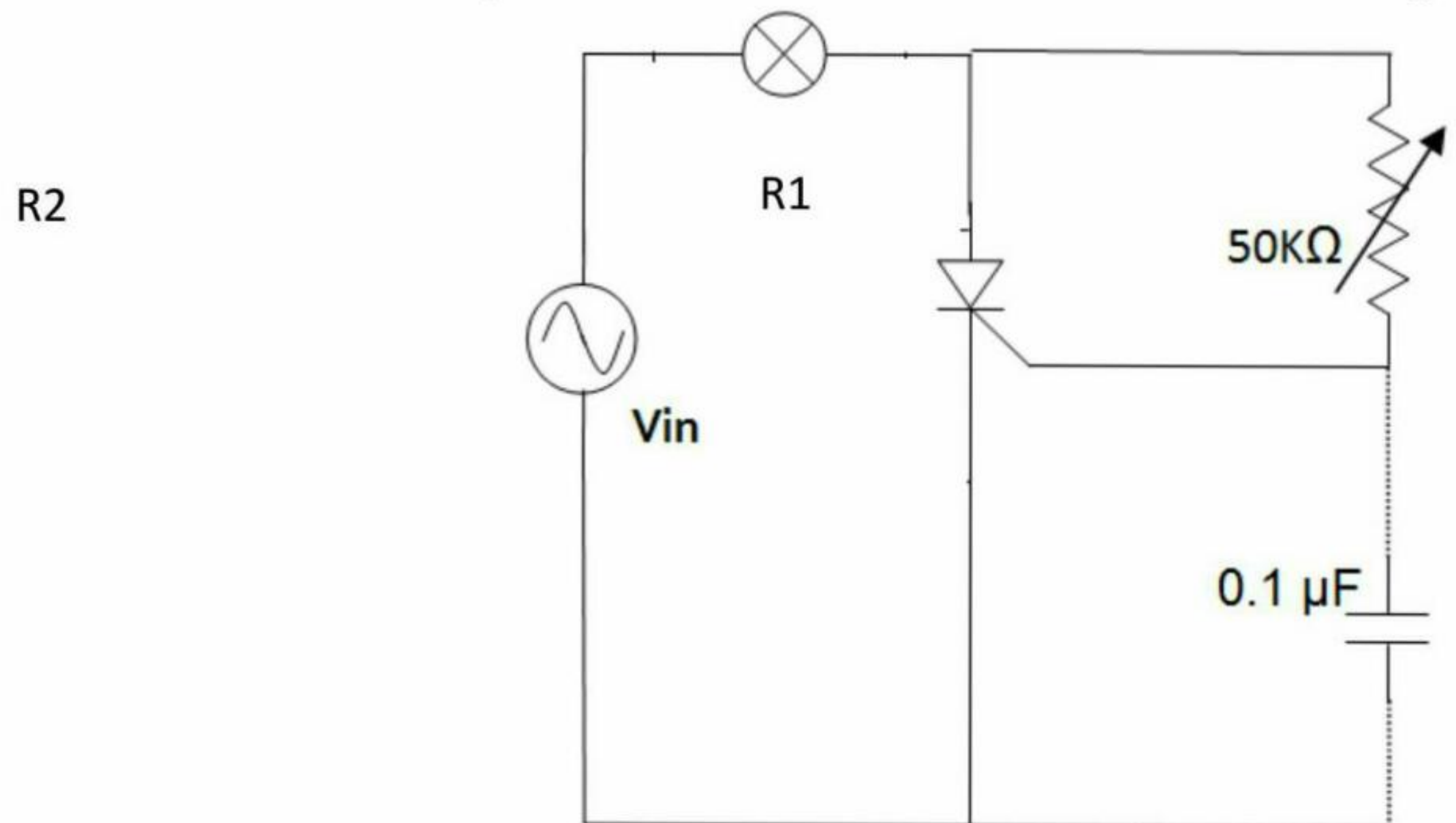
ولانه (SCR) ينغلق بسرعة وبذلك يوفر الحماية للحمل وعلى الفور من تأثيرات زيادة الفولتية الضارة .



فلو فرضنا ان الحمل يعمل على فولتية مقدارها (**20V**) فاننا نستخدم ثنائي زنر دايمود يعمل بفولتيه (**20V**) فإذا ازدادت فولتية المصدر عن **20V** فإن الزنر دايمود يعمل ويقدح الثايرستور بسرعة والذي يكون دائرة قصر على الحمل فيفصله على الفور.

السيطرة على شدة أضائه مصباح:-

في الدائرة المبينة اذا اعتبرها التيار المار في بوابة الثايرستور قليل فان قيمة تيار المتسعة



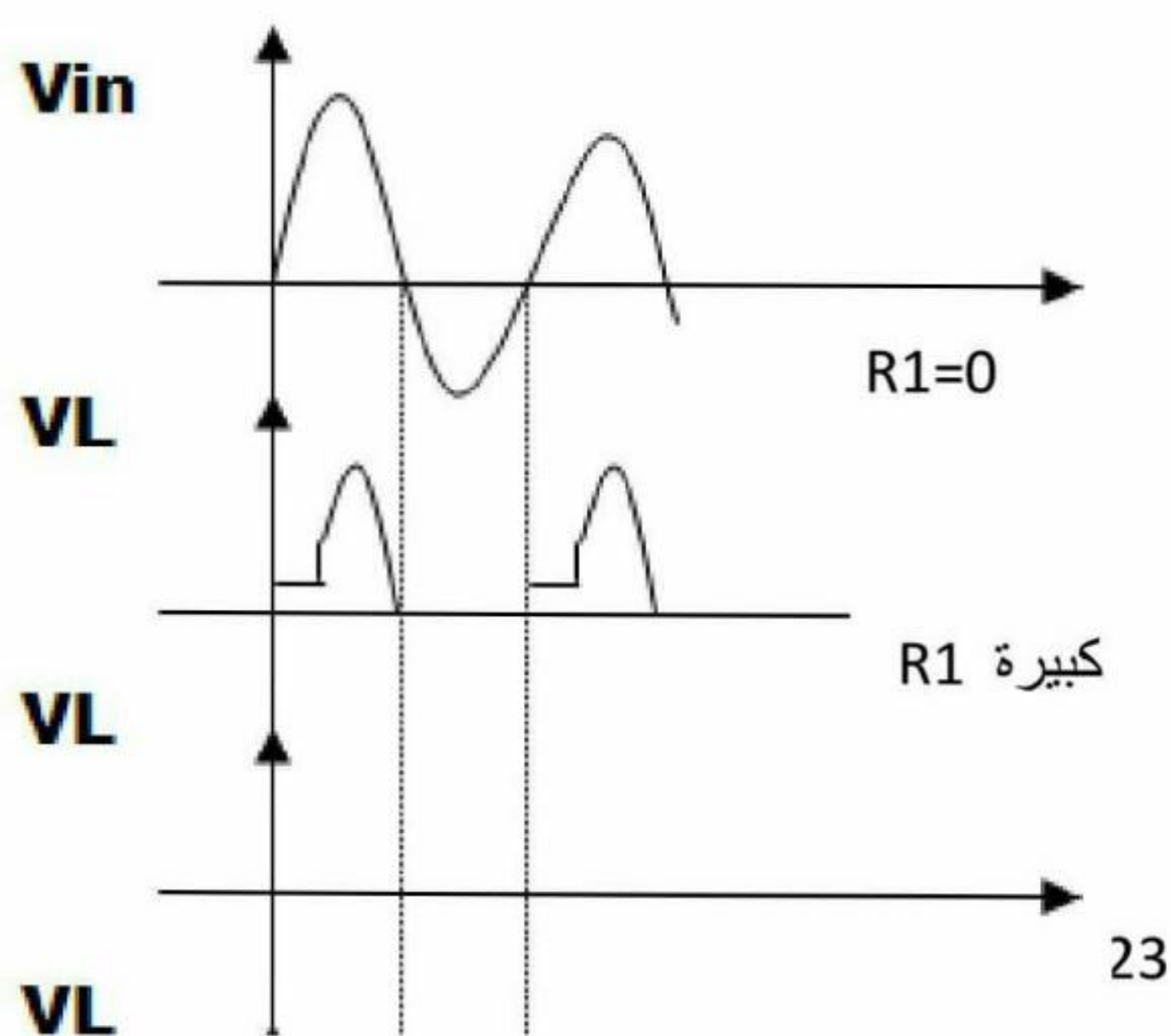
$$I = I_c = \frac{V_{in}}{(R_1 + R_2) + (1/j\omega C)}$$

$$V_c = I_c * Z_c = \frac{V_{in}}{(R_1 + R_2) + (1/j\omega C)} = \frac{1}{j\omega C} \cdot \frac{V_{in}}{j\omega C (R_1 + R_2) + 1}$$

من المعادلة النهائية نلاحظ بأنه عندما تكون قيمة $(R_1 = 0)$ فإن المقدار $(j\omega C R_2 \ll 1)$ مما يؤدي الى ان تكون فولتية المتسعة مساوية تقريبا لفولتية الادخال (V_{in}) وبنفس الطور وعند زيادة R_1 الى اكبر قيمة يكون المقدار $(j\omega C (R_1 + R_2) \ll 1)$ مما يؤدي الى ان تكون قيمة فولتية المتسعة قليلة المقدار ومتأخرة عن فولتية الدخل بفرق طور مقداره (90) ومن هذا فأنا نجد انه عندما تتغير قيمة المقاومة R_1 فان زاوية التوصيل للثايرستور تتغير من $(0 - 180)$ تقريبا مما يؤدي الى ان يكون تيار الحمل متغير.

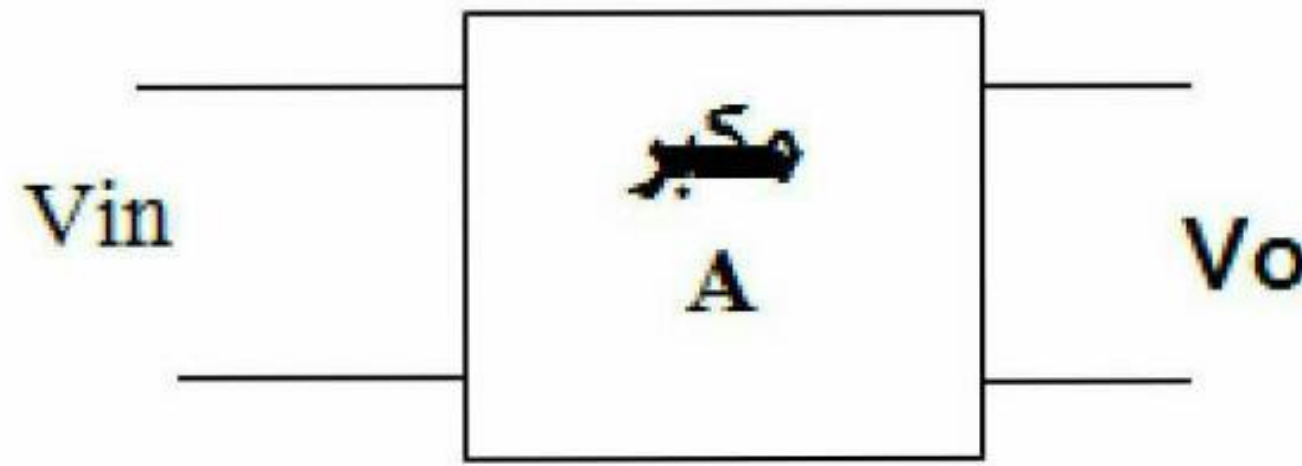
عمل الدائرة:-

مما سبق نلاحظ ان التحكم بشدة الانارة يتم عن طريق التحكم بالمقاومة R_1 والتي بدورها تتحكم بزاوية القدح للثايرستور، فلو فرضنا ان R_1 عند اكبر قيمة لها فانه كل الفولتية تسلط عليها تقريبا مما يؤدي الى ان فولتية المتسعة تكون قريبة من الصفر وبذلك فانه الثايرستور لا يوصل وبالتالي فان فولتية الحمل تساوي صفر، عندما نقلل R_1 فان فولتية المتسعة تبدأ بالزيادة وبالتالي يبدأ الثايرستور بالتوصيل (تعتمد درجة التوصيل على قيمة R_1 وقيمة المتسعة) وبذلك تبدأ الفولتية تظهر على الحمل وبذلك نلاحظ ان المصباح سيتوهج (يزداد التوهج بنقصان R_1) يستمر الثايرستور بالتوصيل عند النصف الموجب من الدورة اما في النصف السالب فانه لا يوصل وهكذا تعاد نفس العملية خلال كل دورة ان زاوية قدح الثايرستور لها مدى تقريبا يساوي $(10 - 180)$.



الهزازات Multivibrator

المذبذب دائرة الكترونية تقوم بتحويل التيار او الفولتية المستمرة (D.C) الى تيار او فولتية متناوبة ذات تردد عالي واشكال موجية مختلفة مثل موجة جيبية او مربعة او موجة من المنشار وغيرها. ويختلف المذبذب عن المكبر هو ان المكبر يجب ان يحتوي على اشارة ادخال حتى يظهر اشارة اخراج لها نفس الشكل ولكنها مكبرة بمساعدة مصدر مستمر وهذا يعني ان المكبر اساسا يأخذ الطاقة من المصدر المستمر ويحولها الى طاقة متناوبة بوجود اشارة ادخال وفي حالة عدم وجود اشارة ادخال فان الاخراج يكون صفر اما المذبذب فانه لا يحتاج الى اشارة ادخال ولكنه يحتاج الى مصدر مستمر اما تردد الاشارة الخارجية فيعتمد على مكونات المذبذب.



مكبر بدون تغذية خلفية

التغذية الخلفية: Feed back

تعني ان جزءا من اشارة الاخراج يعاد الى الادخال وهذا الاشارة الراجعة تشترك مع ادخال الاصلي منتجة تسيرا ملحوظا على اداء المنظومة وبالتالي السيطرة على اشارة الاخراج سيطرة دقيقة وتقسم التغذية الخلفية الى النوعين:

١ - التغذية الخلفية الموجية:

تعني ان طول الاشارة الراجعة بنفس الطور مع اشارة الادخال وبذلك تساعد على زيادة اشارة الادخال يستخدم في دوائر المذبذبات او الهزازات.

٢ - التغذية الخلفية السالبة

يعني ان طور الاشارة الراجعة يعاكس طور اشارة الادخال (فرق طور مقداره ١٨٠) ويستخدم في دائرة المكبرات لعلاقة الخاصة بالتكبير النهائي لمنظومة التغذية الخلفية:-
يحسب كسب المكبر بدون تغذية خلفية من العلاقة التالية

$$A = V_o / A_i$$

حيث يمثل A كسب الحلقة المفتوحة (Open loop gain)

وعند اضافة دائرة تغذية خلفية للمكبر كما في بشكل

لنفرض ان V_o هي فولتية الاخراج مع تغذية خلفية حيث ان جزءاً من هذه فولتية يعاد الى الادخال

(V_B) والتي تصبح عندئذ

$$A(V_{in} = \beta V_o) \text{ فولتية الادخال}$$

اعتمادا على كون الإشارة الراجعة بنفس الطور او عكس الطور مع الادخال وبذلك فإنها تكبر

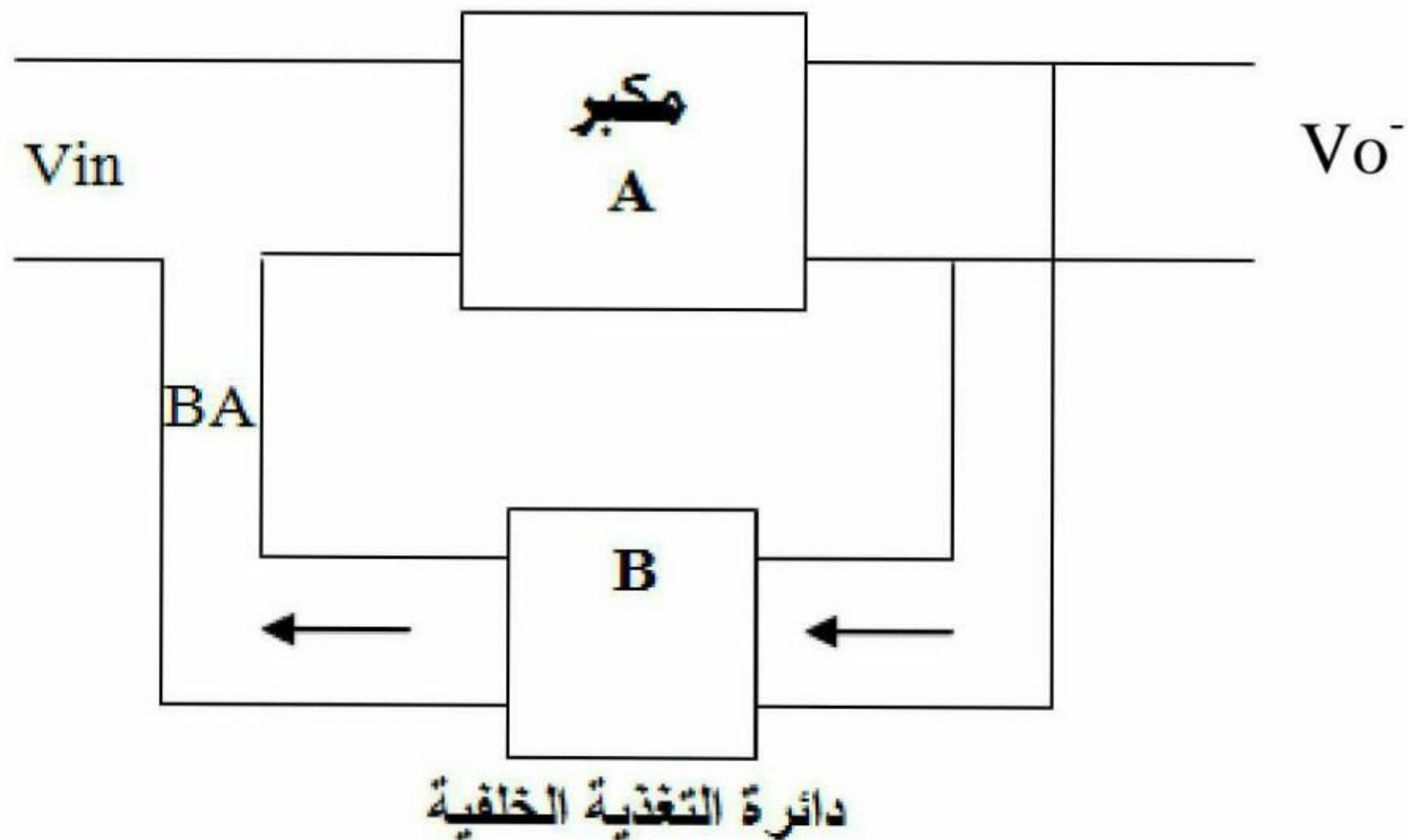
بـ (A) من المرات وتصبح فولتية الاخراج تساوي الى ($A(V_{in} \pm B V_o)$) وكما يلي:-

$$V_o (V_{in} \pm B V_o) \Rightarrow V_o (1 \pm BA) = A V_{in}$$

وبذلك فإن كسب التكبير بالتغذية الخلفية

$$A^- = \frac{V_o^-}{V_{in}} = \frac{A}{1 \pm \beta A}$$

$$A^- = \frac{A}{1 - \beta A} + V_e \text{ Feed back}, \quad A^- = \frac{A}{1 + \beta A} - V_e \text{ Feed back}$$



يعد المقدار (βA) معامل التغذية الخلفية ، يدعى المقدار (β) نسبة التغذية الخلفية ويدعى المقدار $(1 + \beta A)$ كسب الدارة او الحلقة ويدعى كذلك كسب الحلقة المغلقة وذلك لانه يحسب بعد غلق حلقة التغذية الخلفية ويدعى المقدار (A / A^-) بعامل التضحية ((S)) Sacrifice Factor

$$* \text{ For } - \text{Ve Feeb Back } A^- = \frac{A}{1 + \beta A}$$

$$A^- < A \text{ because } (1 + \beta A) > 1$$

$$\text{EX; } A = 90, \beta = 1/10 = 0.1$$

$$A^- = \frac{A}{1 + \beta A} = 9$$

التغذية الخلفية السالبة تزيد عرض الخدمة وتفيد ممانعات الادخال والاخراج وتقلل التشويه في الاشارة الخارجة وكذلك الدائرة تكون اكبر استقرارا لانها تعتمد على قيم مكونات الدائرة الخارجية اكثر من اعتمادها على المكونات الفعالة ، من ذلك نلاحظ ان التغذية الخلفية السالبة للمكبر تقلل الكسب ويعني ان الكسب بدون تغذية خلفية سالبة = 90 ومع تغذية خلفية سالبة يكون = 9
وعندما $(\beta A \gg 1)$ فإن $(A^- = \frac{A}{\beta A} = \frac{1}{\beta})$ وذلك يعني (A^-) يعتمد فقط على قيمة β .

$$* + \text{Ve feed back } A^- = \frac{A}{1 - \beta A}$$

$$A^- > A \text{ because } (1 - \beta A) < 1$$

ويعني ان الكسب بدون تغذية خلفية موجبة = 90 ومع تغذية خلفية موجبة يكون 900

Ex: $\beta = 0.01$, $A = 90$

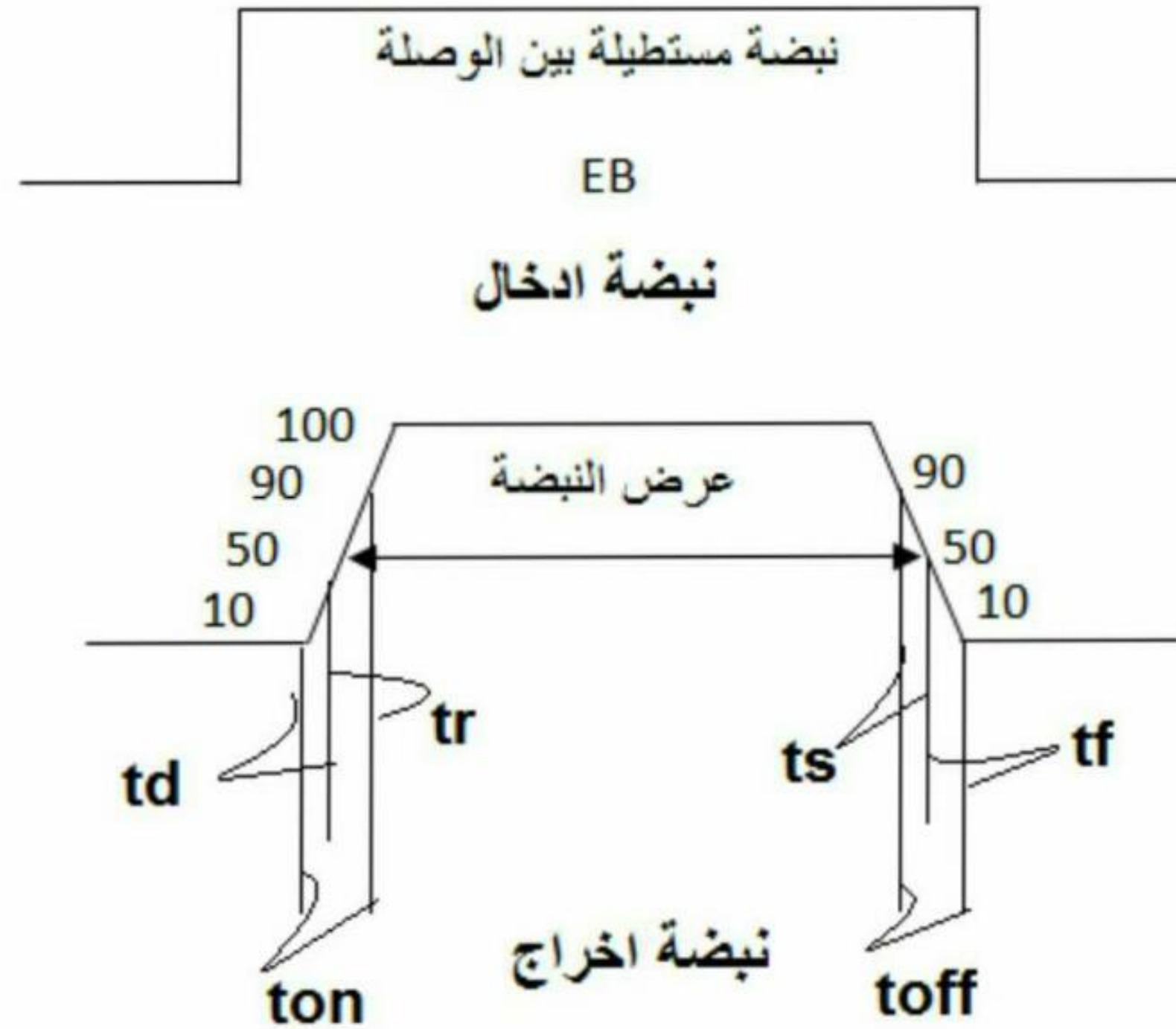
$$A^- = \frac{90}{1 - (0.01 \times 90)} = 900$$

ومن ذلك نلاحظ ان التغذية الموجبة للمكبر تزيد الكسب

وعندما ($\beta A = 1$) فان الكسب يصبح باللانهاية وهذا يعني ان هناك اشارة اخراج بدون اشارة ادخال ويصبح المكبر بذلك مذبذب والشروط الاساسية الحصول التذبذب هي:-

١- التغذية يجب ان تكون موجبة

٢- عامل التغذية الخلفية او كسب الدارة يجب ان يساوي ١ ، أي ان ($AB = 1$)
استجابة الترانستور لموجبة ادخال مستطيلة



نتيجة للتأثير السعوي للترانستور والمكونات الخارجية في دائرته فان موجة الاخراج له لا تتبع مباشرة موجة الادخال فعند تسليط نبضة ادخال الى وصلة EB فان هناك زمن تأخير قبل ان يبدأ تيار الجامع (I_c) بالزيادة ونفس الشيء يحصل عندما تصبح الفولتية صفر فان هناك زمن تأخير قليل قبل ان يبدأ (I_c) بالنقصان

وبذلك فان هناك زمن تأخير بين موجة الادخال والاخراج ولمعرفة اشتغال الترانستور NO, OFF فأتنا يجب ان نعرف بعض المصطلحات وازمنة التأخير المختلفة كما يظهر في الشكل اعلاه

زمن التأخير ((td)) Time Delay

هو الفترة الزمنية بين بداية نبضة الإدخال حتى وصول تيار أو فولتية الإخراج الى (10%) من قيمتها العظمى ويعتمد على سعة منطقة الوصلة والتيار القاعدة وقيمة B للتراسطور.

زمن الارتفاع ((tr)) : Rise Time

الزمن اللازم لتيار أو فولتية الإخراج حتى ترتفع من ((10%)) الى (90%) من قيمتها العظمى الأولية.

زمن التشغيل Turn On Time

يساوي مجموع زمن التأخير من من الارتفاع . $(ton = td + tr)$

زمن الخزن ((ts)) Storcgc Time

الفترة الزمنية بين نهاية نبضة الإدخال (حافة النزول) او الزمن عندما تقل نهية فولية او تيار الإخراج الى (90%) من قيمتها الأولية

زمن التغذية ((tf)) Fall Time

الفترة الزمنية والتي خلالها تقل فولتية او تيار الإخراج من (90%) من قيمتها العظمى الأولية.

زمن الاطفاء ((toff)) Turn off time

يساوي مجموع زمن النزول والخزن $(toff = ts + tf)$

عرض النبضة ((BW)) Band width

الفترة الزمنية لموجة الإخراج مقاسة بين 50% من زمن ارتفاع ونزول الموجه.

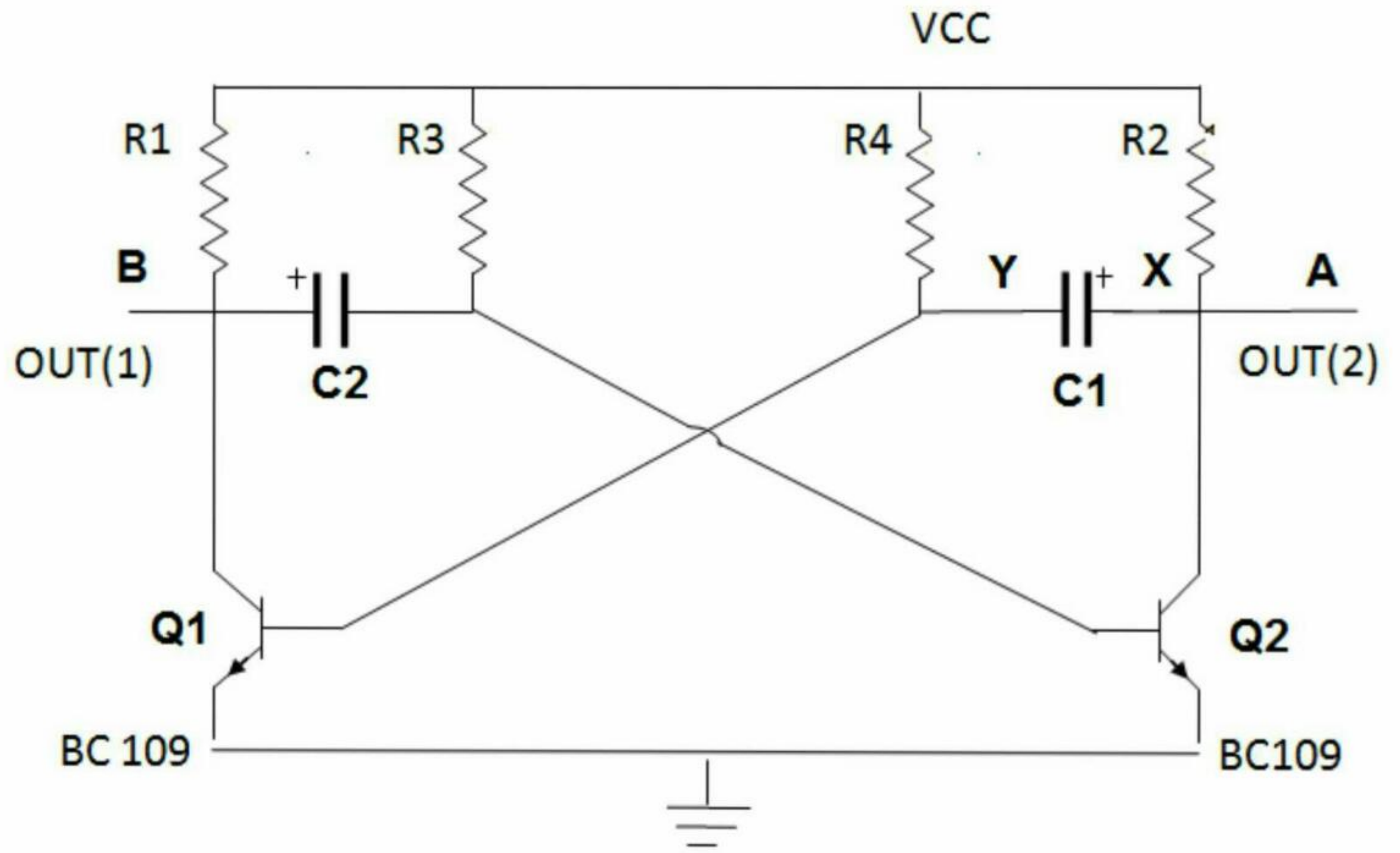
الهزازات Multivibrator AMV

هي احدى انواع المذبذبات وهي عبارة عن دوائر الكترونية تستخدم الترانستورات او الدوائر المتكاملة لتوليد موجات مربعة او مستطيلة حيث تستخدم ترانستورين مع توقيت نوع $R - c$ مربوطتين على شكل تغذية خلفية بحيث يكون احد هذين الترانستورين في حالة توصيل بينما يكون الترانستور الثاني في حالة قطع بصورة منظمة ولذلك فان الاخراج سوف يتذبذب بني القيمة العظمى او القيمة السفلى بحيث يكون شكل الموجة الناتجة هو موجة مربعة تتضمن الدورة الكاملة في موجة الاخراج على زمنين هما زمن التوصيل وزمن القطع ولذلك تسمى هذه الهزازات مذبذبات الارتخاء لوجود حالة القطع التي يكون فيها المذبذب في حالة ارتخاء.

للهازازات اخراجان هما V_{o1} و V_{o2} حيث V_{o1} هو اخراج الترانستور الاول و V_{o2} هو اخراج الترانستور الثاني وبسبب الشكل الذي يربط به الهزاز فإنه قيمة V_{o1} هي معكوس V_{o2} يوجد نوعين من الهزازات الاول النوع مهتزات حرة الدوران، ويحدث فيها التذبذب تلقائيا عند ربطها الى المصدر وهي لا تحتاج الى تحفيز خارجي والنوع الثاني مهتزات ذات اشارة قرح (trigger). ويشترط في عملها ان تسلط اشارة تحفيز خارجية كإشارات قرح تسوق المهتز. وتقسيم الهزازات الى ثلاثة اقسام

١- الهزاز الغير المستقر (Astable multivibrator)

وهو مثال على النوع الاول من المهتزات سمي هذا الهزاز بهذا الاسم لعدم وجود حالة مستقرة له فهو يتأرجح بين حالتين هما القطع والتوصيل وهذه الحالة ناتجة بسبب وجود شكلين التوصيل $(R_{B1} C_1)$, $(R_{B2} C_2)$ حيث تعمل هاتان الشبكتان على تغيير الحالة للهزاز بشكل مستمر ومنظم

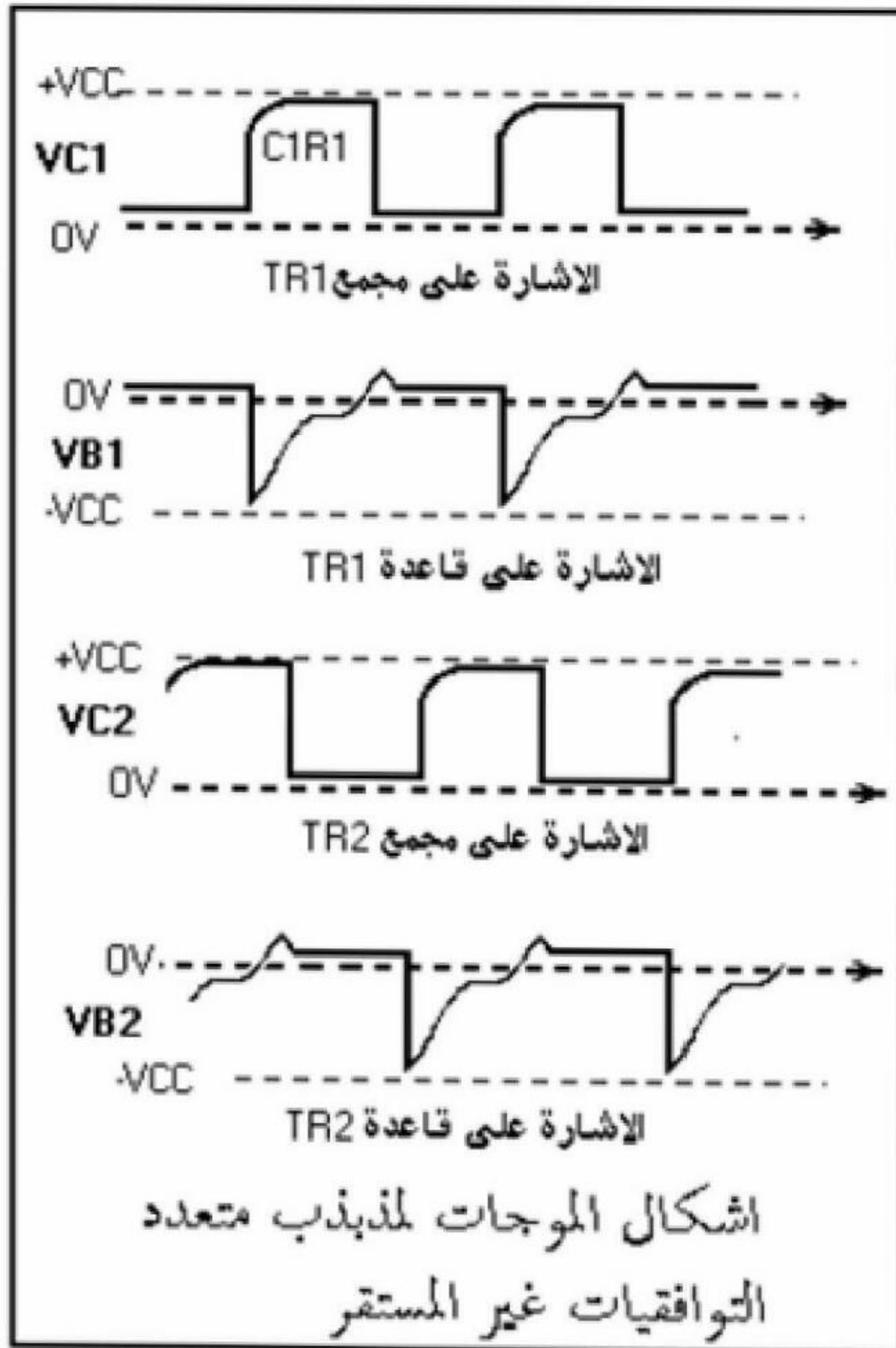


تتكون دائرة الهزاز عديم الاستقرار من ترانزستورين مربوطين كمكبر باعث مشترك لمرحلتين كل منهما تجهز تغذية خلفية للأخرى وتكون موجبة لانه هناك فرق طور مقداره ١٨٠ لكل مرحلة.

يكون Q1 منحاز اماميا عن طريق V_{CC} والمقاومة R_{C1} بينما Q2 منحاز عن طريق V_{CC} والمقاومة R_{C2} . الفولتية V_{CE} لكل من Q1 و Q2 توجد على الترتيب بواسطة R_{B1} و R_{B2} مع V_{CC} ونلاحظ انه اخراج Q1 بواسطة C2 بينما اخراج Q2 يقرب الى ادخال Q1 بواسطة C1 ويؤخذ الاخراجان من النقاط A و B

عمل الدائرة:

لأجل فهم عمل الدائرة نفرض Q1 في حالة ON لذلك فإن Q2 في حالة OFF ، ولنفرض الان ان الترانستور Q1 تحول الى حالة OFF بينما Q2 تحول الى حالة ON ولناخذ الان حالة فروق الجهد عبر صفائح (x,y)



المتسعة C1 قبل لحظة التحول.

نلاحظ ان الصفيحة x مربوطة الى جامع Q2 والذي كان في حالة off لذلك فأن فولتية جامعه تساوي Vcc بينما الصفيحة y مربوطة الى الترانزستور Q1 والذي كان في حالة ON و فولتية قاعدته مقدارها (0.6V) تقريبا أي ان للمتسعة C1 فرق جهد يساوي (Vcc - 0.6) في لحظة التحول واشتغال Q1 (ON) سوف تهبط فولتية جامعه الى صفر فولت تقريبا وبذلك تصبح فولتية الصفيحة x صفر فولت في هذه اللحظة تحاول المتسعة ان تحافظ على فرق الجهد بين صفيحتي Y الى (Vcc - 0.6) هبوط جهد الصفيحة Y الى هذه القيمة السالبة يؤثر على اشارة Q1 ويحوطه الى حالة قطع بعد هذه اللحظة تبدأ المتسعة C1 بالشحن مرة اخرى .

فأذا كان C1=C2 و R_{B1}=R_{B2} ، فأن الفترة الزمنية لكل حالة تكون متساوية T₁=T₂ لذلك فأن الزمن الدوري للنابضة الخارجة يكون 2T₁ ويحسب التردد من العلاقة

$$f = \frac{1}{(t_1 + t_2)}$$

$$f = \frac{1}{1.4 R_B C}$$

اما عند تماثل مقاومات ومتسعات الدائرة ، فيمكن حساب التردد كما يلي

معادلات تصميم الهزاز الغير مستقر

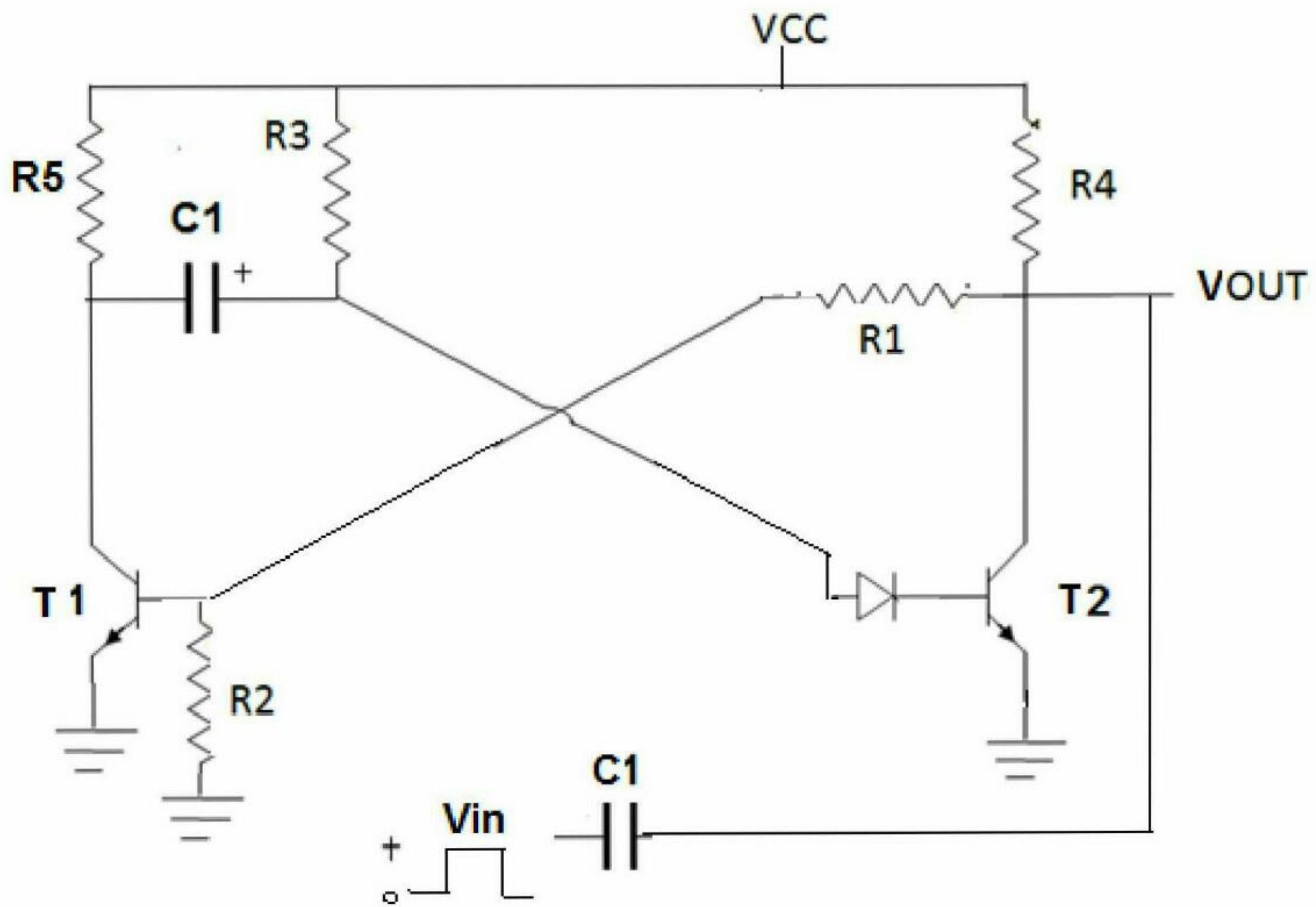
$$R_B = \frac{V_{CC} - V_{CE(ON)}}{I_{C(max)}} , \quad R_{C1} = R_{C2} = \frac{V_{CC} - V_{BE(ON)}}{I_{B(ON)}}$$

$$e^{T/R_C} = \frac{V_{CC} - V_{BE(ON)}}{2V_{CC} - V_{CE(ON)} - V_{BE(ON)}} \Rightarrow \frac{T}{R_C} = \ln \left[\frac{V_{CC} - V_{BE(ON)}}{2V_{CC} - V_{CE(ON)} - V_{BE(ON)}} \right]$$

الهزاز احادي الاستقرار (Mon stable Multivibrator) :-

ويسمى هذا المهتز ايضا بالمولد ذو الطلقة الواحدة (on shot) لأنه يحتاج الى نبضة قرح لتحويله من الوضع المستقر الى الوضع غير المستقر، اما عملية رجوعه الى الوضع المستقر ثانية فتتكفل بها ثوابت الدائرة .

تتكون دائرة المهتز احادي الاستقرار من ارتباط دائرة مهتز غير مستقر ويمكن استعمال دائرة هذا المهتز كدائرة لتأخير النبضات ، وذلك للتأخير الزمني الناتج لنبضة اخراج الدائرة مقارنة بإشارة الادخال والدائرة موضحة بالشكل الاتي



عمل الدائرة

في حالة الوضع المستقر يكون الترانزستور (T2) في حالة التوصيل وذلك بسبب تيار المار بالقاعدة I_{B2} المجهز من المصدر المستمر.

اما الترانزستور (T1) فيكون في حالة قطع وذلك لان قيمة الجهد (V_{BE1}) تقارب الجهد الارضي لأنها جزء من جهد التغذية الخلفية الناتج من جامع الترانزستور الثاني والذي يكون مؤرض لأنه في حالة توصيل.

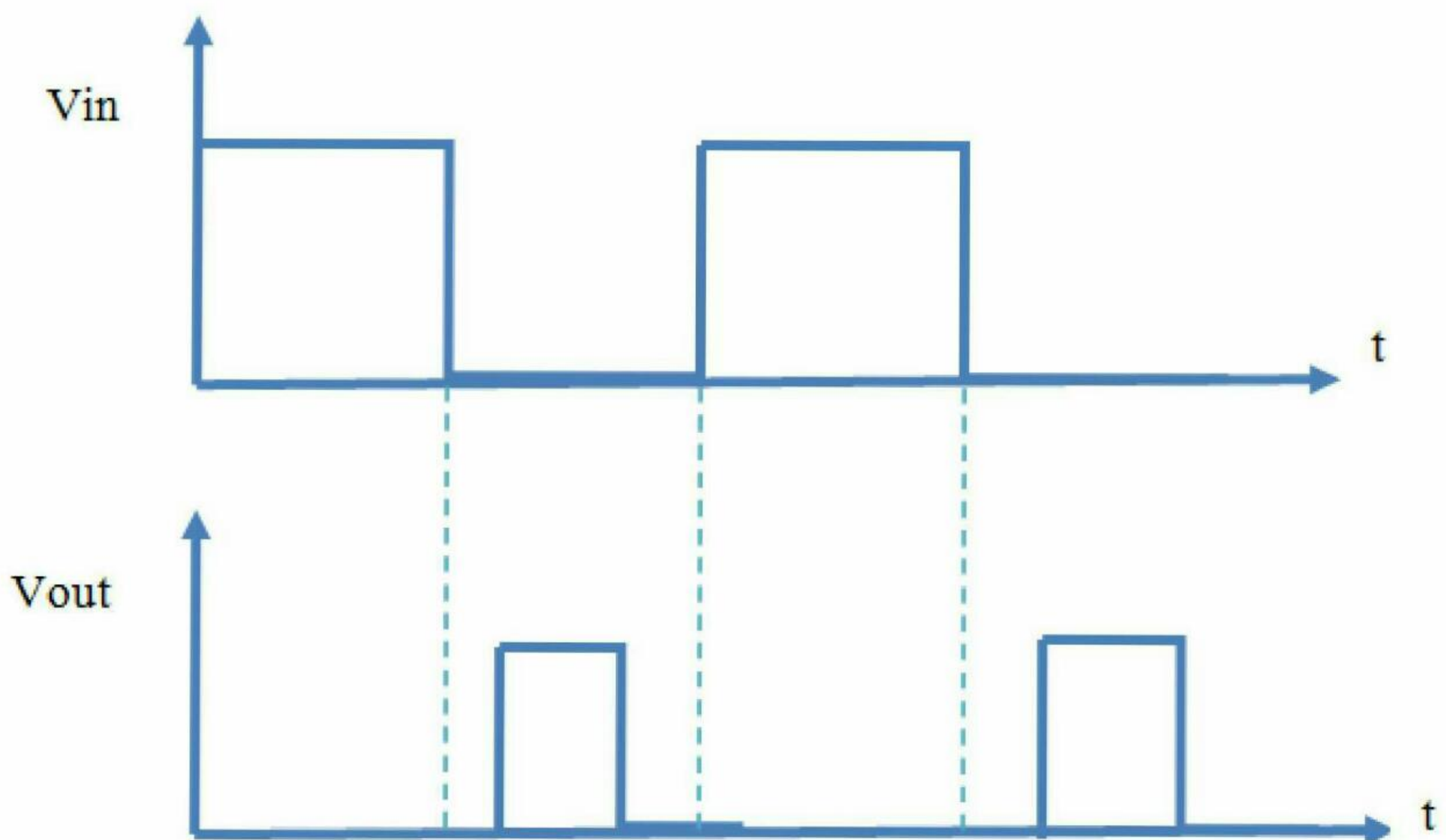
الحالة المستقرة لهذا المذبذب لا تتغير الا بعد تسويقه بواسطة مصدر خارجي يكون بإجبار ترانزستور الثاني على التحول الى حالة القطع عند ذلك يقوم مقسم الجهد (R_1, R_2, R_4) بتوفير جهد الانحياز الامامي اللازم لتحويل ترانزستور الاول الى حالة توصيل ، ان بقاء (T_1) في حالة التوصيل سيسبب شحن المتسعة (C_1) عن طريق المقاومة (R_3) وسيكون جهد هذه المتسعة مسلط مباشرة على قاعدة وباعث (T_2) وبالاتجاه الامامي بسبب توصيل (T_1) لذلك يتحول (T_2) الى التوصيل عند بلوغ شحنة المتسعة الى قيمه محددة .

وسيكون جهد جامع (T_2) المؤرض بإجبار (T_1) على التحول الى حالة القطع يبقى وضع الدائرة ثابت على حالته المستقرة الى ان تصل نبضة ادخال تجبرها على التحول الى وضع القطع للترانزستور الثاني (T_2) ثم تعود الدائرة الى الحالة المستقرة كما بينا وهكذا

يعتمد رجوع (T_2) الى التوصيل و (T_1) الى القطع على ثابت زمن شحنة المتسعة الذي يمكن حسابه كما يلي

$$T = 0.7R_3C_1$$

الشكل الاتي يوضح الاشارات الكهربائية لإدخال واخراج هذه الدائرة



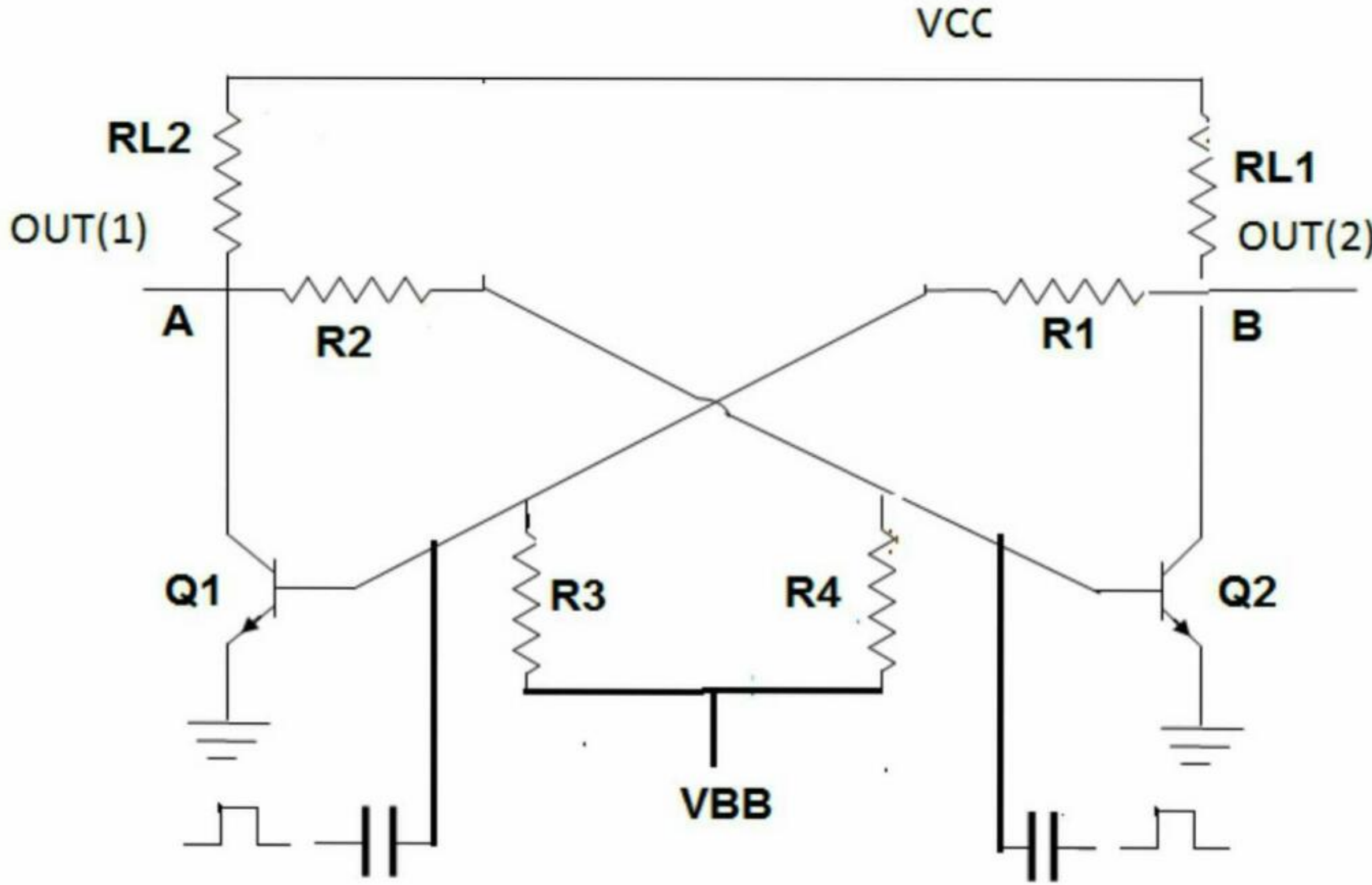
الهزاز ثنائي الاستقرار Bistable Multivibrator :-

لهذا الهزاز حالتان مستقرتان ويمكن ان يبقى على أي من الحالتين الى ما لانهاية طالما هناك قدرة مجهزة ويتغير الى الحالة المستقرة الاخرى فقط عندما يستلم نبضة قدح من الخارج وعندما يقدح مرة اخرى يعود الى حالته الاصلية . وبما ان نبضة القدح الواحدة تجعل الهزاز ينقلب من حالة الى اخرى والنبضة الاخرى تجعله يرجع الى حالته الاصلية فأن الهزاز ثنائي الاستقرار يعرف باسمه الشائع النطاق (flip flop).

الهزازات ثنائية الاستقرار عن الهزاز احادي

الاستقرار حيث:- ١- مقاومة القاعدة غير مربوطة الى V_{CC} لكنها مربوطة مع $-V_{BB}$

٢- التغذية الخلفية مربوطة عبر المقاومات وليس عبر المتسعات.



اذا Q_1 في حالة ON فأن جهد النقطة A يكون

كان

تقريبا صفر فولت مما يؤدي الى جعل قاعدة ذات جهد سالب بواسطة مجزء الجهد R_2, R_4 ويبقى Q_2 في حالة قطع.



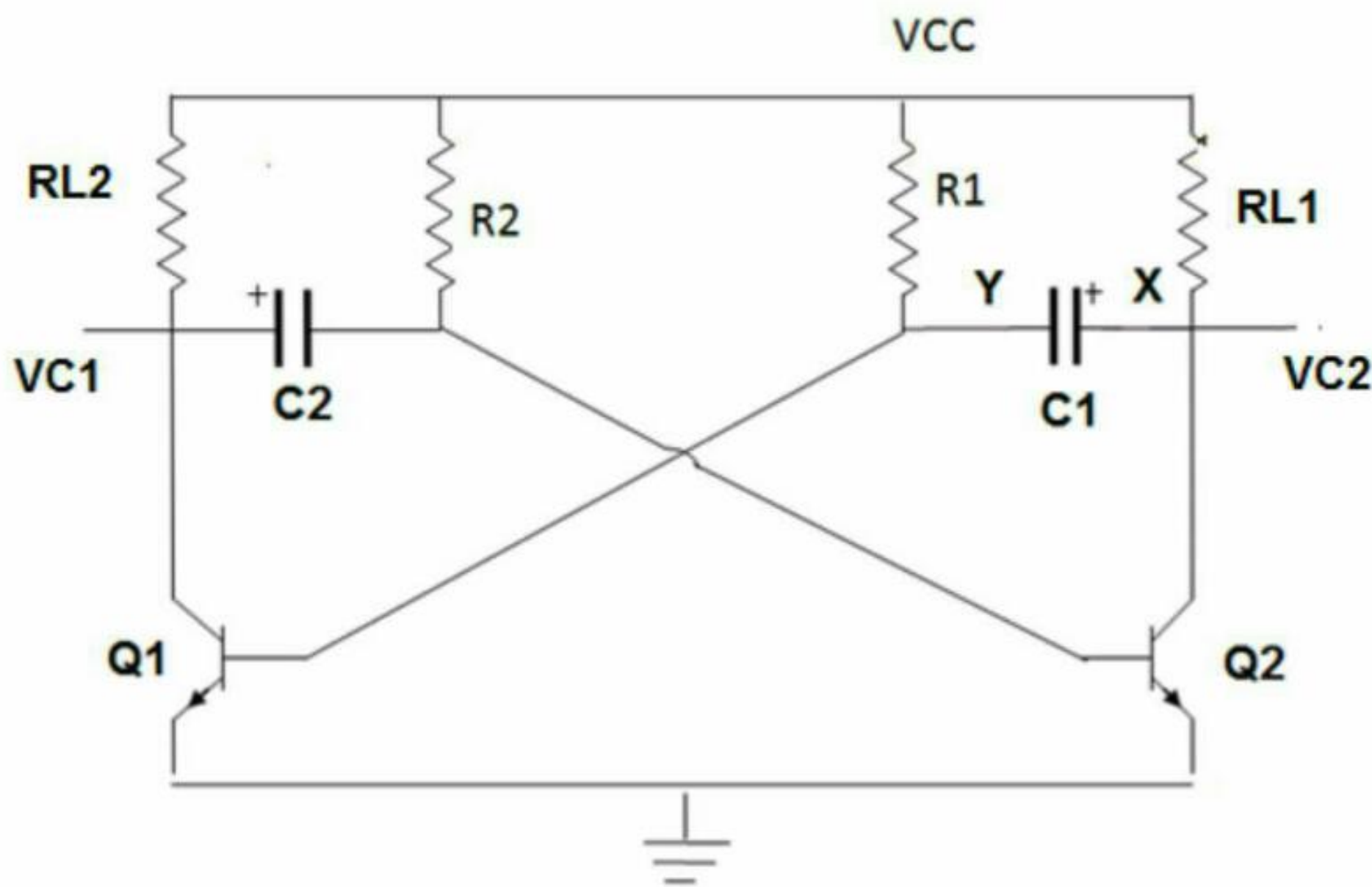
امثلة على المهتزات

مثال (١)

مهاز غير مستقر كما في الشكل الاتي ، اوجد تردد التذبذب اذا كانت $R_1 = R_2 = 10K\Omega$

و $C_1 = C_2 = 0.01\mu F$

الحل:-



$$\begin{bmatrix} t_1 = 0.7R_1c_1 \\ t_2 = 0.7R_2c_2 \end{bmatrix}$$

$$t_1 = t_2 = 0.7 * 10^4(10^{-8}) = 69\mu s$$

ويكون تردد الدورة الواحدة

$$t_1 + t_2 = 2(69 * 10^{-6}) = 138\mu s$$

يكون تردد التذبذب او الاهتزاز

$$f_o = \frac{1}{138 * 10^{-9}} = 7.250Hz$$

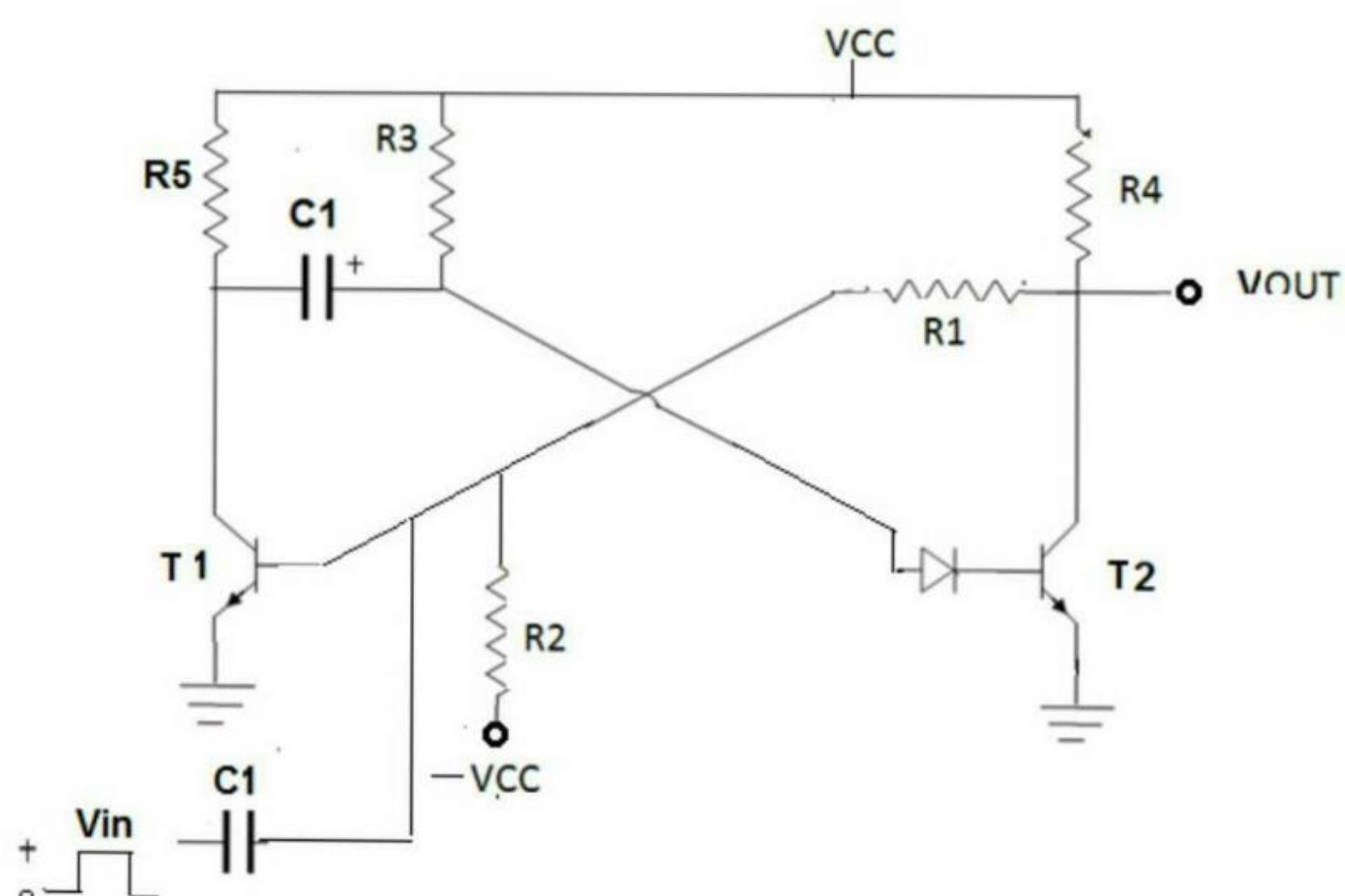
مثال (٢)

في دائرة مهتز احادي الاستقرار افرض ان الترانزستورات مثالية .

$R_2 = 30K\Omega$, $R_1 = R_3 = 15K\Omega$, $R_4 = R_5 = 1.5K\Omega$, $V_{CC} = 12V$
وان

$$C_1 = 0.1\mu f$$

احسب :-



- ١- زمن دورة المهتز
- ٢- قيمة (V_{C2}) خلال دورة كاملة للمهتز
- ٣- قيمة (V_{B1}) خلال حالة الاستعداد *stand by*

الحل:-

١- يحسب زمن دورة المهتز من R_3, C_1

$$1 - T = 0.7R_3C_1$$

$$T = 0.7 * (15 * 10^3) * (10^{-7}) = 1ms$$

٢- خلال دورة كاملة تزداد قيمة V_{C2} الى:

$$2 - V_{C2} = \frac{R_1}{R_1 + R_4} = 12 * \frac{15 * 10^3}{16.5 * 10^3} = 10.9V$$

٣- خلال حالة الاستعداد *stand by* ، $(T1)$ يكون مقطوع ، وتكون فولتية القاعدة للترانزستور في هذه الحالة معتمده على المقاومات R_1 و R_2 وتحسب V_{B1} كما يلي:

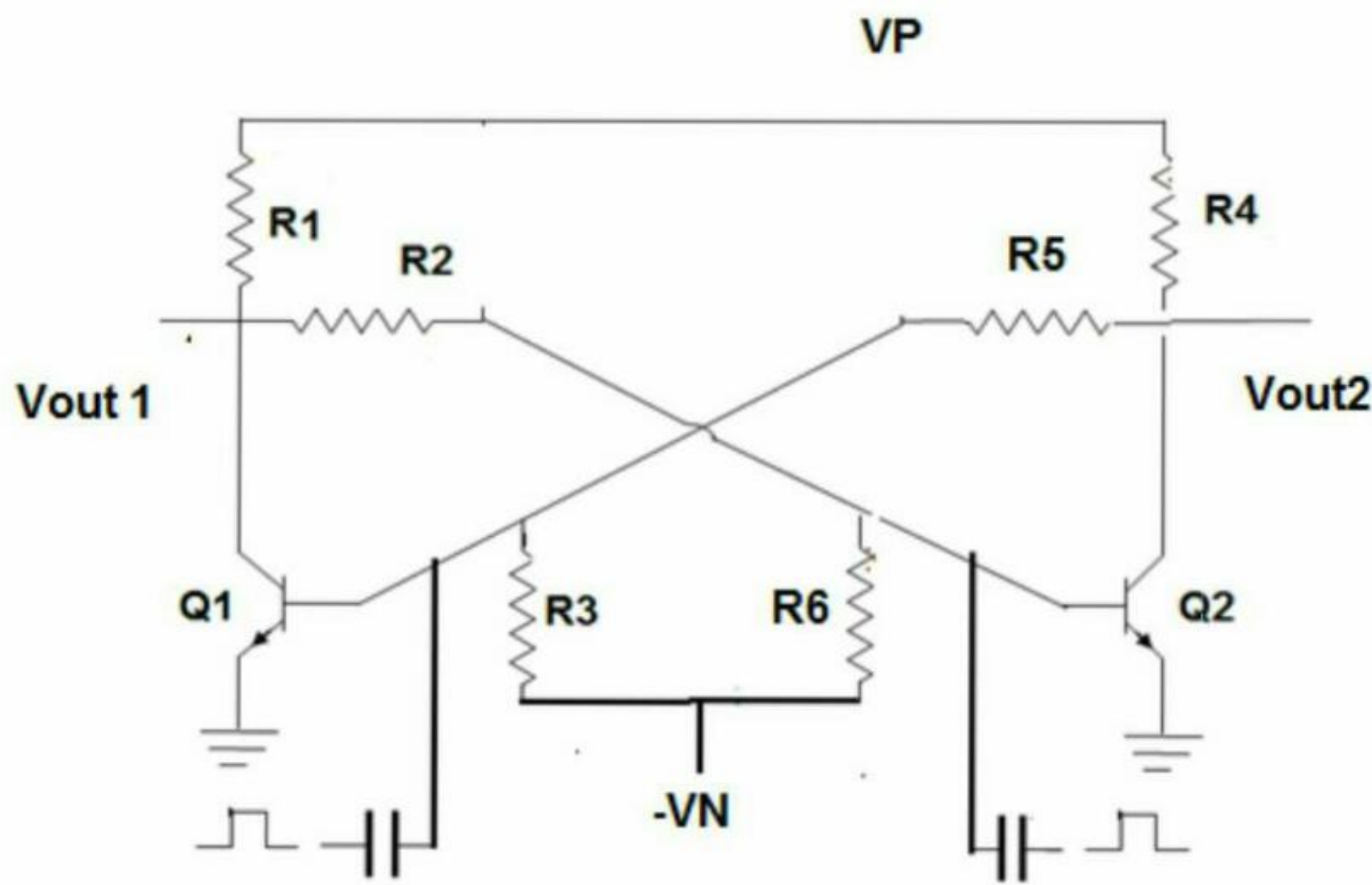
$$3 - V_{B1} = -12 * \frac{R_1}{R_1 + R_2} = -12 * \frac{15 * 10^3}{45 * 10^3} = -4V$$

مثال (٣)

اوجد قيمة فولتية القاعدة وفولتية الجامع لكل ترانزستور للدائرة المبينة بالشكل

افرض ان $R_3 = R_6 = 100k\Omega$, $R_2 = R_5 = 18k\Omega$, $R_1 = R_4 = 2.7k\Omega$

$$V_N = V_P = 15V$$



الحل :-

نفرض ان (T_1) موصل ، (T_2) مقطوع ، لنفرض ان $(V_{sat} = 0.3 V)$ وكذلك $(V_{sat} = 0.7 V)$ ويكون

$$V_{B1} = 0.7 V$$

$$V_{C1} = 0.3 V$$

ولكي نوجد قيمة V_{B2} ، فإن فرق الجهد عبر مقاومات التوالي R_6 و R_2 يكون مساويا :-

$$V_{C1} - V_N = 0.7 V$$

ويكون فرق الجهد عبر R_6 مساويا لـ

$$V_{R6} = 15.3 * \frac{R_6}{R_2 + R_6} \cong 13 V$$

وتكون فولتية قاعدة الترانزستور (T_2) نسبة الى الارضي:

$$V_{B2} = V_N + V_{R6} , \quad V_{B2} = -15 + 13 = -2$$

ويمكن حساب V_{C2} وذلك بوجود فرق جهد مقداره

$$V_P - V_{B1} = 14.3 V$$

عبر مقاومات التوالي R_5 , R_4 ويكون فرق الجهد عبر R_4 مساويا :

$$V_{R4} = 14.3 * \frac{R_4}{R_5 + R_4} \cong 1.86 V$$

$$V_{C2} = V_P - V_{R4}$$

$$= 15 - 1.86 = 13.14V$$

تقسم الدوائر المتكاملة من حيث تعاملها مع الاشارات الداخلة والخارجة الى قسمين :

١- الدوائر المتكاملة الخطية

٢- الدوائر المتكاملة غير الخطية (المنطقية)

سميت بهذا الاسم وذلك بسبب تغير الفولتية في الاخراج تغير خطي مع الادخال واذا كانت فولتية الادخال صفر فولت فان الاخراج يكون صفر فولت واذا ازدادت الفولتية في الادخال تزداد الفولتية في الاخراج وبالعكس ومن امثلة الدوائر المتكاملة الخطية مكبر العمليات.

مكبر العمليات:

وهو من الدوائر الشائعة الاستخدام في كثير من التطبيقات العملية حيث يقوم هذا المكبر بالإضافة الى عملية التكبير بتنفيذ العمليات الرياضية مثل الجمع والطرح والضرب والتكامل والتفاضل والمقارنة ولهذا السبب يسمى بمكبر العمليات.

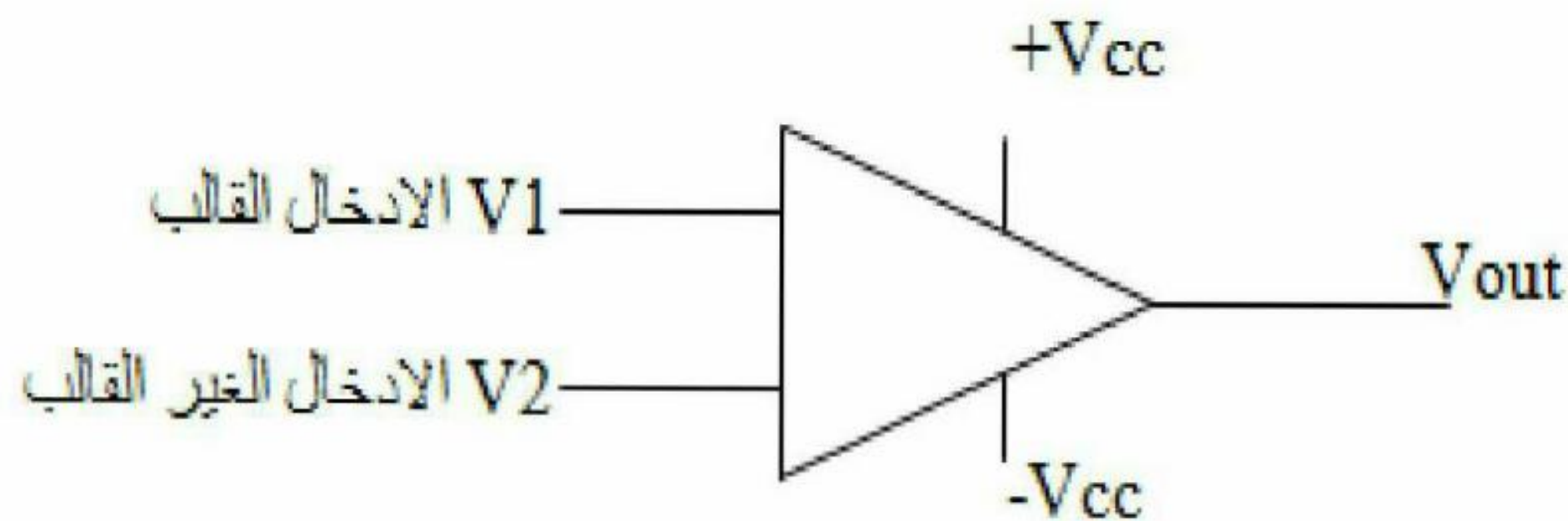
الشكل التالي يمثل الرمز الكهربائي لمكبر العمليات.

تركيب مكبر العمليات

إن مكبر العمليات هو نظام إلكتروني له دخلين V_1 ، V_2 وخرج واحد هو V_o

وسوف نقوم بدراسة مكبر العمليات كنظام كامل مغلق للتعرف على أطرافه وخواصه وتطبيقاته دون الدخول في تفاصيل تركيبه الداخلي لأن ذلك يحتاج إلى الكثير من الوقت والخلفية الجيدة في مجال الإلكترونيات .

إن مكبر العمليات هو نظام إلكتروني له دخلين $(V_1 - V_2)$ وخرج واحد فقط (V_o) وعادة نحتاج إلى مصدري جهد أحدهما يعطى جهداً مستمراً موجباً $(+15 V)$ والآخر يعطى جهداً سالباً $(-15V)$.



خرج مكبر العمليات هو عبارة عن الفرق بين قيمة كل من الجهدين V_1 ، V_2 ، الموجودين على لريفي الدخل مضروباً في معامل التكبير لهذا المكبر A_0 ويمكن كتابة هذا الخرج كالتالي:

$$V_o = A_o (V_2 - V_1) \quad \dots\dots\dots(1)$$

في المعادلة رقم (١) إذا وضعنا $V_o = 0$ فإن الخرج يصبح

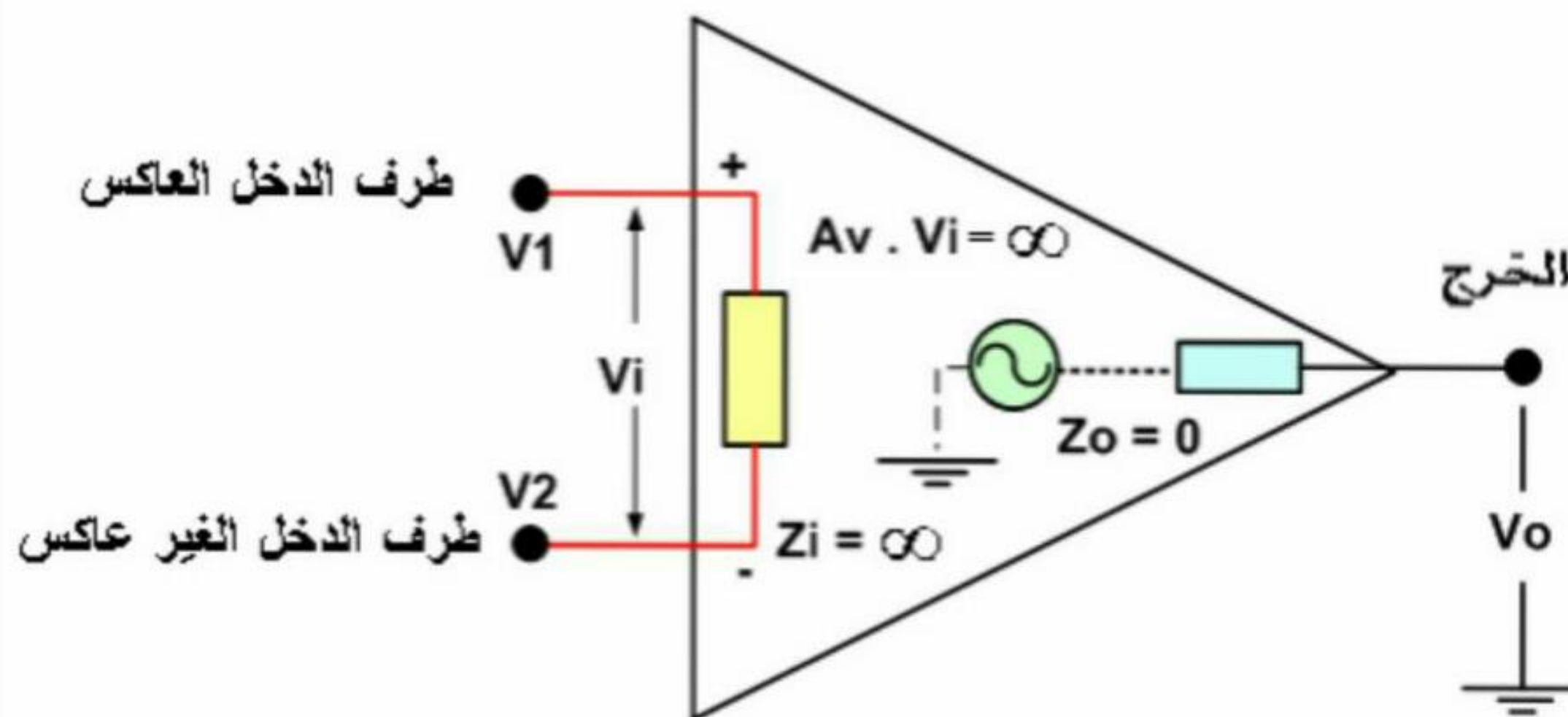
$$V_o = A_o V_2 \quad \dots\dots\dots(2)$$

أما إذا وضعنا $V_2 = 0$ فإن الخرج يصبح

$$V_o = -A_o V_1 \quad \dots\dots\dots(3)$$

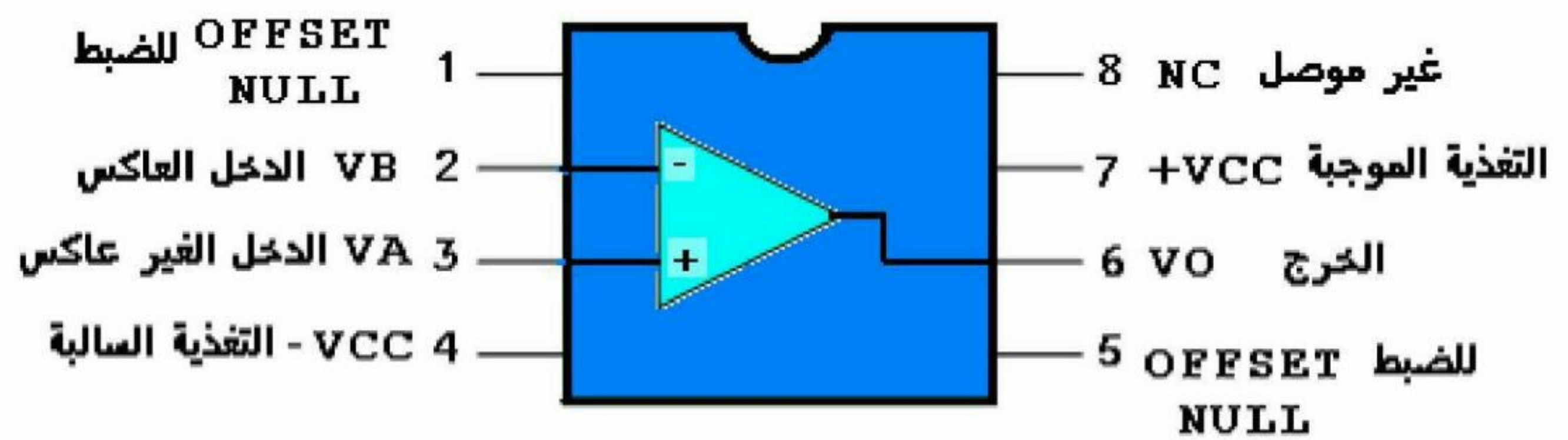
المعادلتان 2 ، 3 معناهما أن أي جهد موجب على الطرف V_2 يعطي في الخرج جهد موجب أيضاً. أما المعادلة (3) فمعناها أن أي جهد موجب على الدخل V_1 يعطي جهد سالب في الخرج نتيجة لوجود الإشارة السالبة لذلك فإن الدخل V_1 عادة يسمى الدخل العاكس والدخل V_2 يسمى الدخل غير العاكس. و عندما نتكلم عن خواص مكبر العمليات فإننا فسوف نفرق بين مكبر العمليات المثالي ومكبر العمليات الغير مثالي مع العلم أن المكبر المثالي لا يمكن بناؤه.

الدائرة المكافئة لمكبر العمليات :



الشكل ٢ يبين الدائرة المكافئة لمكبر التشغيلي OP AMP

في الشكل (٢) يبين مخطط الدبابيس للمكبر التشغيلي (741) ثنائي الخطوط



الشكل ٣ يبين مخطط الدبابيس للمكبر التشغيلي (741)

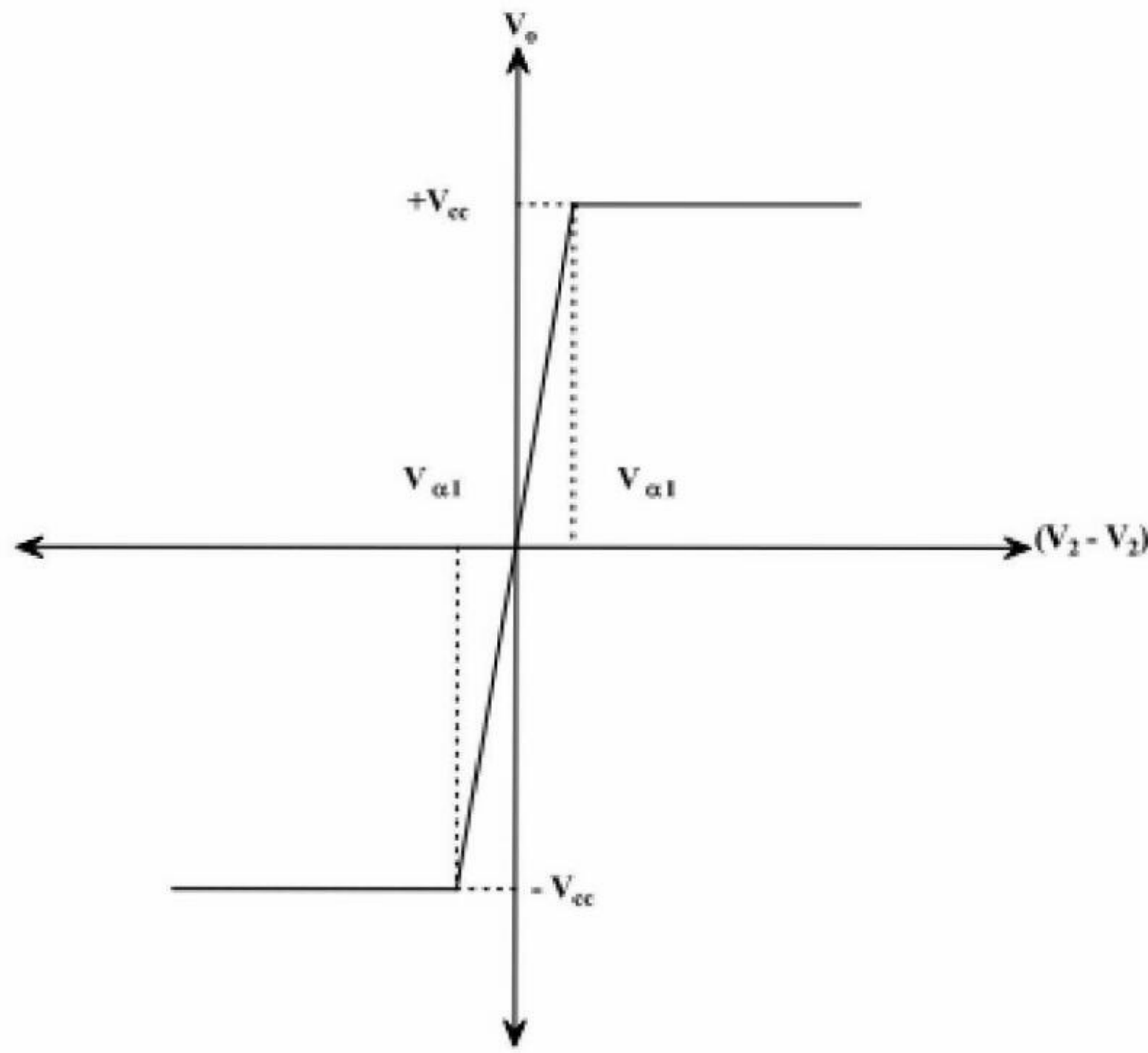
لاحظ أنه في مخطط الدبابيس يوجد طرفان هما $\pm \text{offsetnull}$ وذلك لضبط فولتية موازنة الإدخال وذلك لجعل جهد الخرج يساوي صفراً حيث إنه عملياً يكون خرج المكبر ذو قيمة للجهد بالملي فولت رغم عدم تطبيق أي جهد على أي من طرفي الدخل . وسوف نتعرض لذلك فيما بعد لعمل الموازنة . كما أن الدائرة المكافئة له موضحة أيضاً في الشكل (٢٠).

وهذه الخواص يمكن تلخيصها كالتالي:

الخاصية	المكبر المثالي	المكبر الغير مثالي
معامل التكبير	ما لانهاية	حوالي 400.000
مقاومة الدخل	ما لانهاية	من $10\text{M}\Omega : 80\text{M}\Omega$
مقاومة الخرج	صفر	من $10\Omega : 100\Omega$

مكبر العمليات كأى دائرة إلكترونية يحتاج إلى مصدر الطاقة لتشغيله ، ومكبر العمليات له طرفان لتوصيل مصدر الطاقة ودائماً ما يحتاج إلى مصدر طاقة مزدوج أي سالب وموجب في نفس الوقت. والشكل (١) يوضح الطرفين المستخدمين لتوصيل مصدر الطاقة.

مكبر العمليات يمتاز بأن خرج V_o يتغير تغيراً خطياً بالنسبة لتغير الفرق بين الدخلين $(V_2 - V_1)$ كما هو موضح بالشكل (٢).

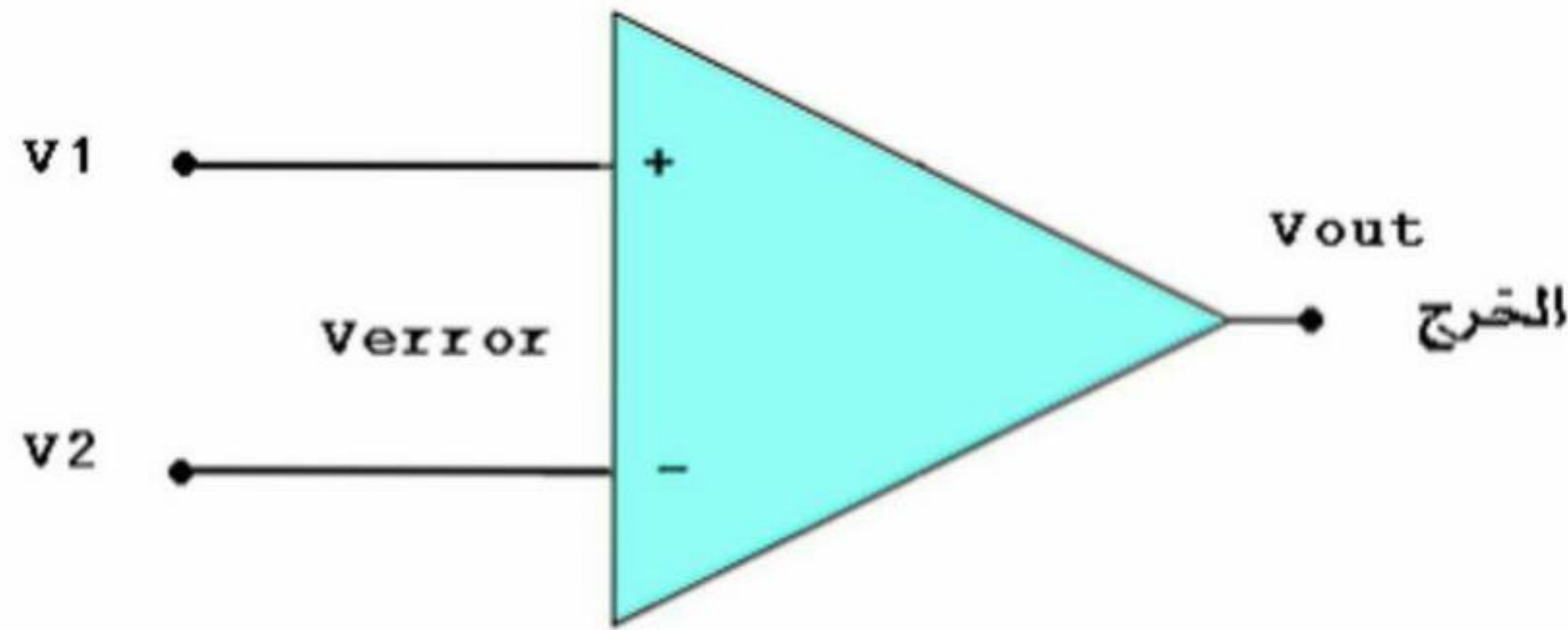


وفي هذا الشكل نلاحظ أن V_o يتغير خطياً مع $(V_2 - V_1)$ طالما أن الأخير له قيمة صغيرة جداً (حوالي واحد مللي فولت) أما إذا زاد الفرق $(V_2 - V_1)$ عن $V_{\alpha 1}$ أو $V_{\alpha 2}$ فإن خرج المكبر يصل إلى درجة التشبع ويثبت عند قيمة جهد مصدر الطاقة الخاص به وهو إما $+V_{cc}$ أو $-V_{cc}$ وذلك حسب إشارة $(V_2 - V_1)$. كما نعلم فإن كل نوع من أنواع التطبيقات يحتاج إلى معامل تكبير معين، وكما رأينا فإن مكبر العمليات له معامل تكبير محدد وكبير جداً وغير قابل للتغيير.

وللتغلب على ذلك فإنه من الضروري إضافة بعض المكونات الخارجية مثل المقاومات والمكثفات على حسب التطبيقات التي سيستخدم فيها مكبر العمليات.

المقارن Comparator

المقارن هو أبسط طريقة لاستخدام مكبر العمليات حيث لا يوجد تغذية عكسية. والشكل (٩) يوضح المكبر التشغيلي كمقارن حيث لا يوجد تغذية عكسية، وللمقارن كسب عالٍ جداً (قد يساوي 300 000) ولذلك فإن أقل فولتية بين طرفي الدخل (عادة بالميكرو فولت) تنتج في الخرج أقصى جهد (V_{sat}) يقل عن V_{cc} بمقدار واحد أو اثنين فولت .



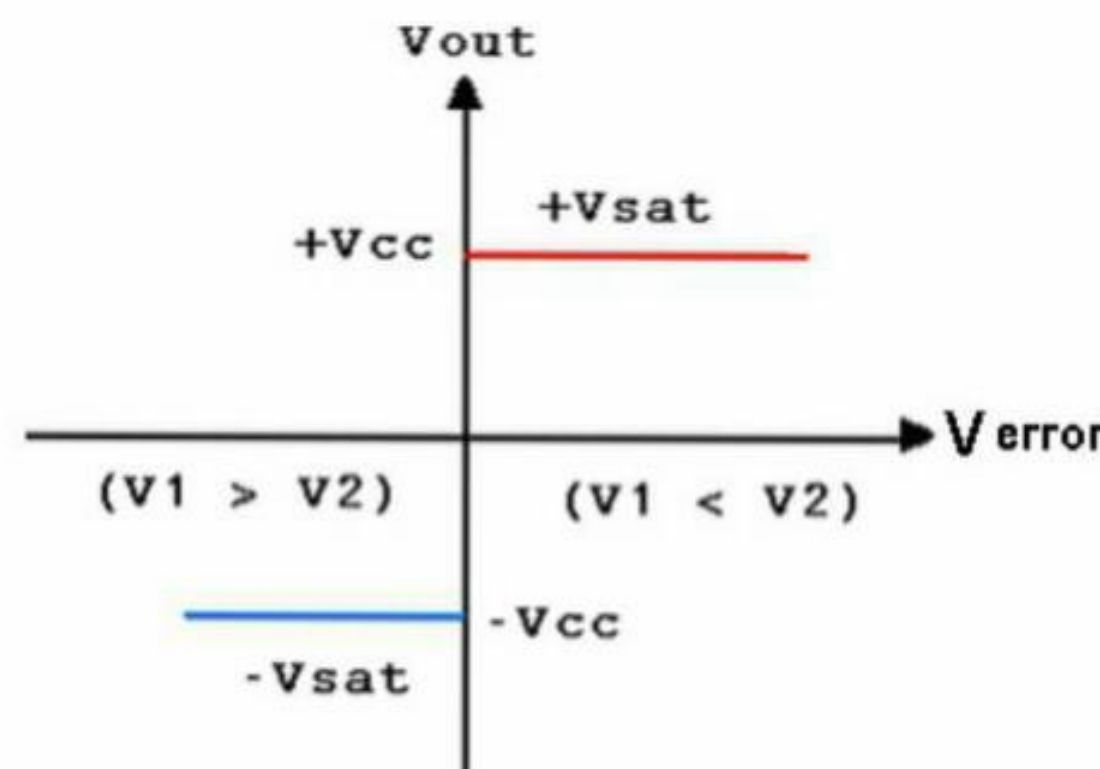
الشكل (٩) يوضح المكبر التشغيلي كمقارن

يوضح الشكل (١٠) منحنى خصائص المقارن وهي العلاقة بين الفرق في جهدي دخل المقارن V_d $V_1 - V_2$ أو ما يسمى بجهد الخطأ V_{error} ومن الواضح أنه :

١. عندما يكون $V_1 > V_2$ يكون جهد الخطأ (أو جهد الفرق V_d) موجب فينتج المقارن عندئذٍ أقصى جهد موجب $+V_{sat}$.
٢. عندما يكون $V_1 < V_2$ يكون جهد الفرق V_d سالب وينتج المقارن عندئذٍ أقصى جهد سالب $-V_{sat}$.

أي ان هذه الدائرة هي تستخدم للمقارنة بين مستوي فولتية.

$$V_o \approx \begin{cases} +V_{sat} & \text{for } V_1 > V_2 \\ -V_{sat} & \text{for } V_1 < V_2 \end{cases}$$



الشكل (١٠) يبين منحنى الخصائص للمقارن

جهد الدخل وكسب الجهد :

جهد الدخل للمقارن $V_d = V_1 - V_2$ ويسمى بجهد الخطأ .

$V_{sat} = V_{out} = (V_1 - V_2) A_{vol}$ جهد الخرج (التشبع) .

$A_{vol} = \frac{V_{sat}}{V_d} = \frac{V_{sat}}{V_1 - V_2}$ كسب الجهد للمقارن وهو كبير جداً .

ومما سبق فالمقارن يعمل مقارنة بين كل من جهدي الدخل V_1 و V_2 منتجاً جهد خرج التشبع $\pm V_{sat}$ معتمداً على الفرق بين V_1 و V_2 وأقصى قيمة لجهد الخرج والتي تسمى بجهد التشبع V_{sat} وتكون عادة أقل من جهد التغذية المستمرة V_{CC} بمقدار واحد أو اثنين فولت .

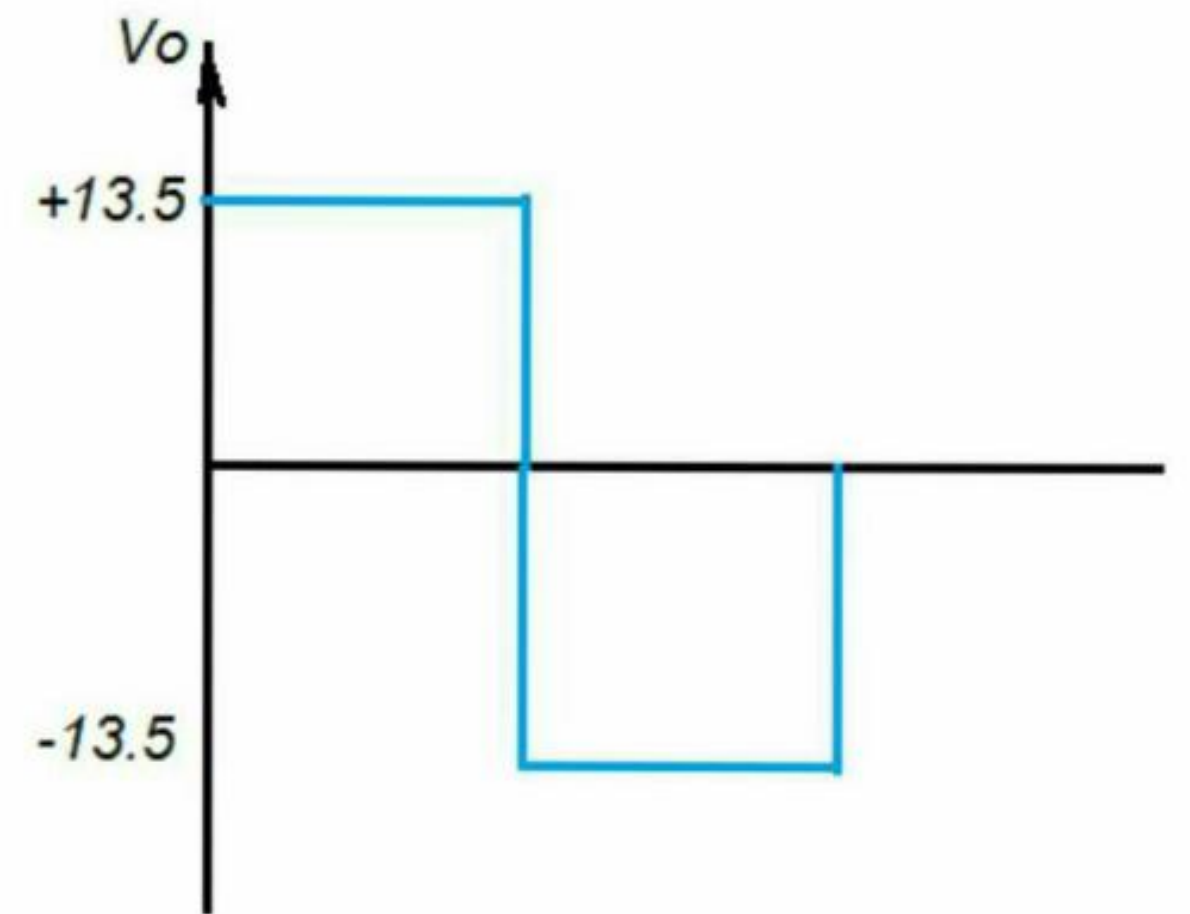
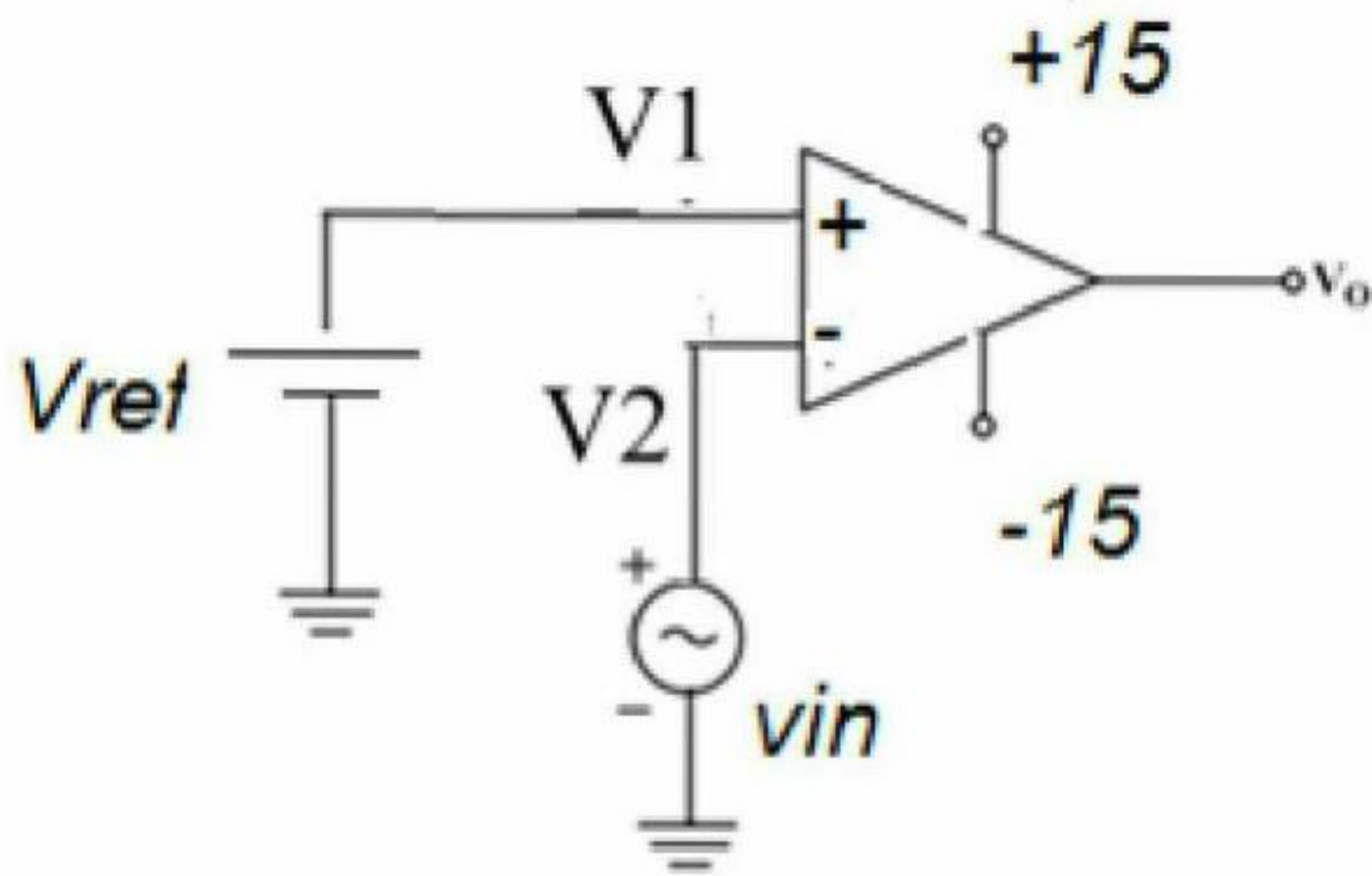
استخدامات المقارن :

للمقارنات تطبيقات مختلفة نذكر منها كاشف الذروة للإشارات الصغيرة وتقويم نصف موجة أو موجة كاملة فعالة والتي من مميزاته تقليل حاجز جهد الثنائي PN من 0.6 إلى جهد في حدود الميكرو فولت وكذلك كاشف عبور الصفر، وكذلك دائرة كاشف اذهب / لاتذهب (كاشف المستوى Level detection)

1 - (كاشف المستوى Level detection)

يستخدم مكبر العمليات كمقارن للجهد بحيث يقارن الجهد على أحد المداخل مع جهد الأساس الموجود عند المدخل الآخر . هناك نوعان من المقارنات ، مقارن عاكس وآخر غير عاكس

اي انه يقارن فولتية V_{in} نسبة الى فولتية المرجع



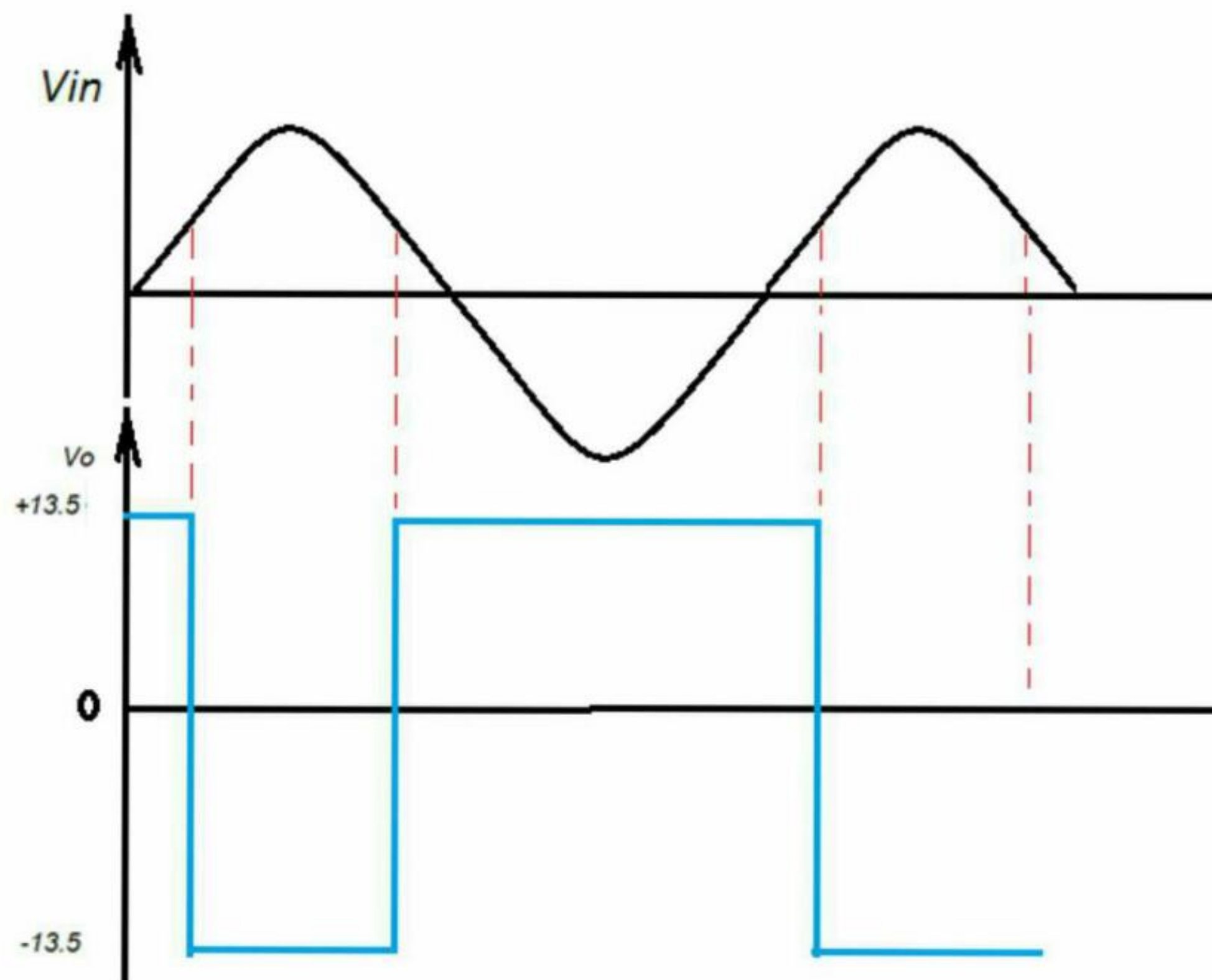
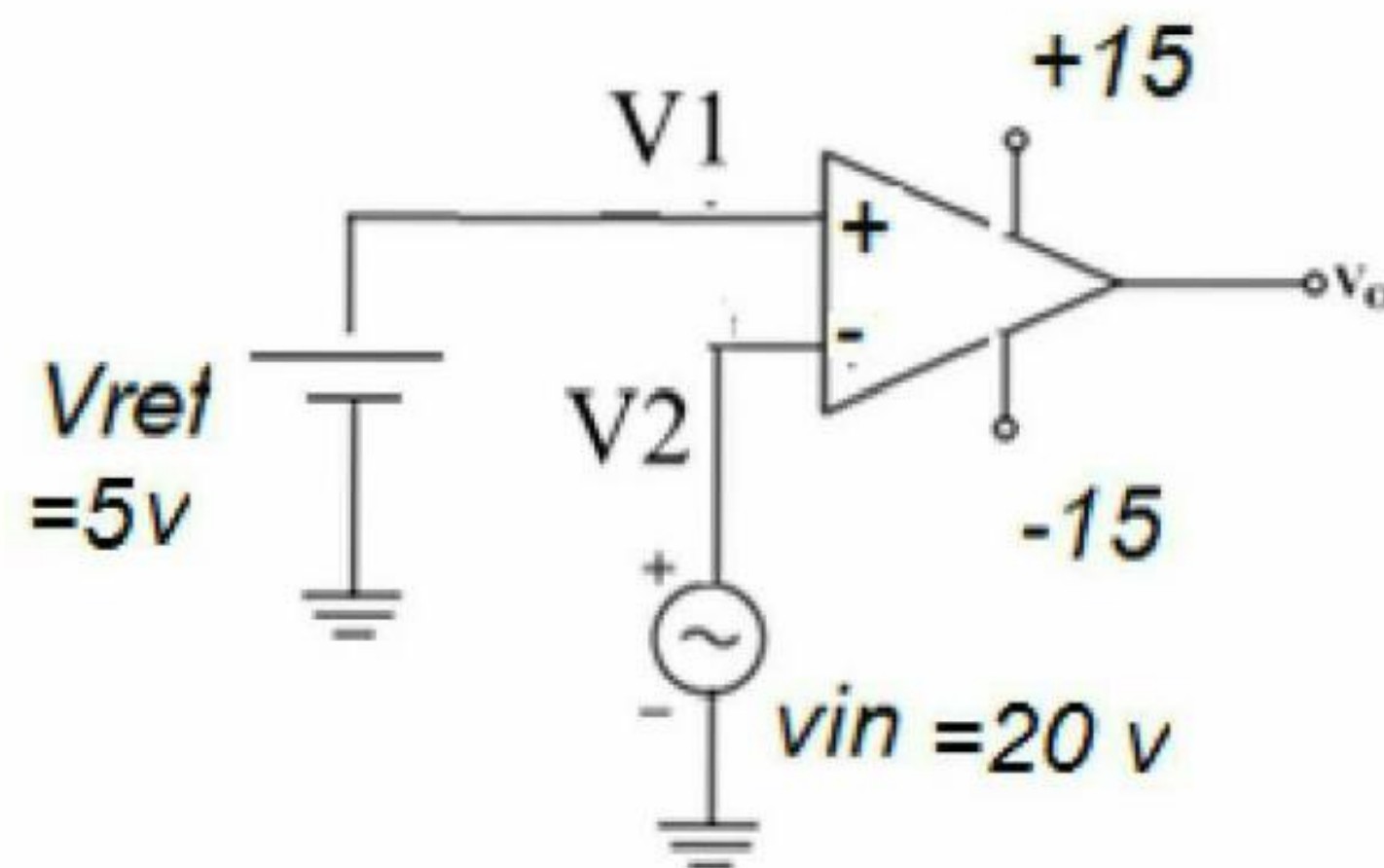
IF:

$$V_{in} < V_{ref} \rightarrow V_o = +13.5$$

$$V_{in} > V_{ref} \rightarrow V_o = -13.5$$

$$V_{in} = V_{ref} \rightarrow V_o = 0$$

مثال: ارسم فولتية الاخراج V_o عندما تكون فولتية الادخال $V_{in} = 40 \text{ Vp.p}$ و $V_{ref} = 5 \text{ V}$.

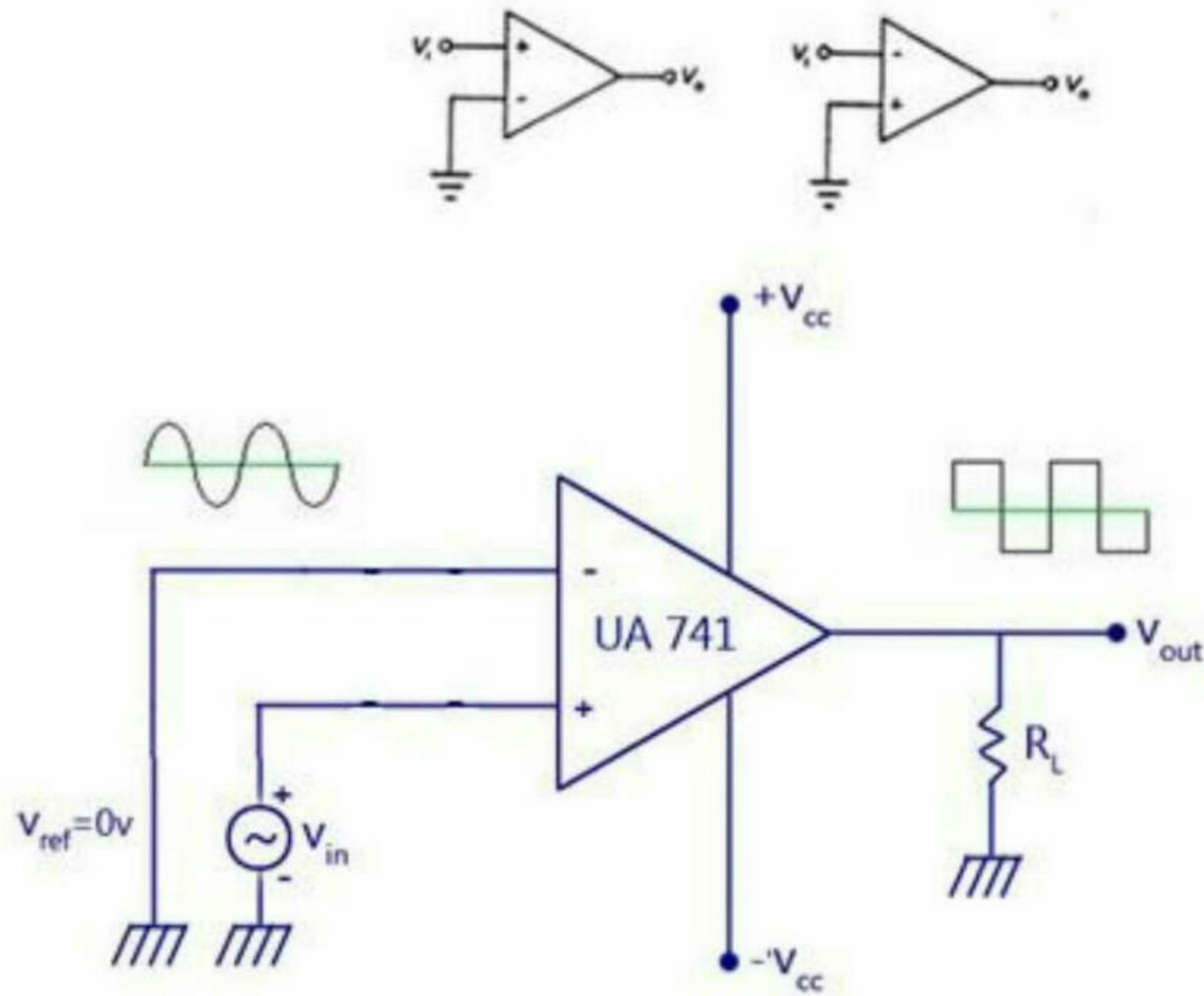


٢- الكاشف الصفري Zero detection

وحيث أن معامل الكسب (التكبير) لمكبر العمليات الذي يعمل في دائرة مفتوحة كما هو الحال في المقارن كبير جدا ، لذا فإن جهد إشارة بالملي فولت يكفي لتشبع المكبر ، وخرج مقارن الجهد دائما جهد التشبع موجبا أو سالبا $\pm V_{sat}$.

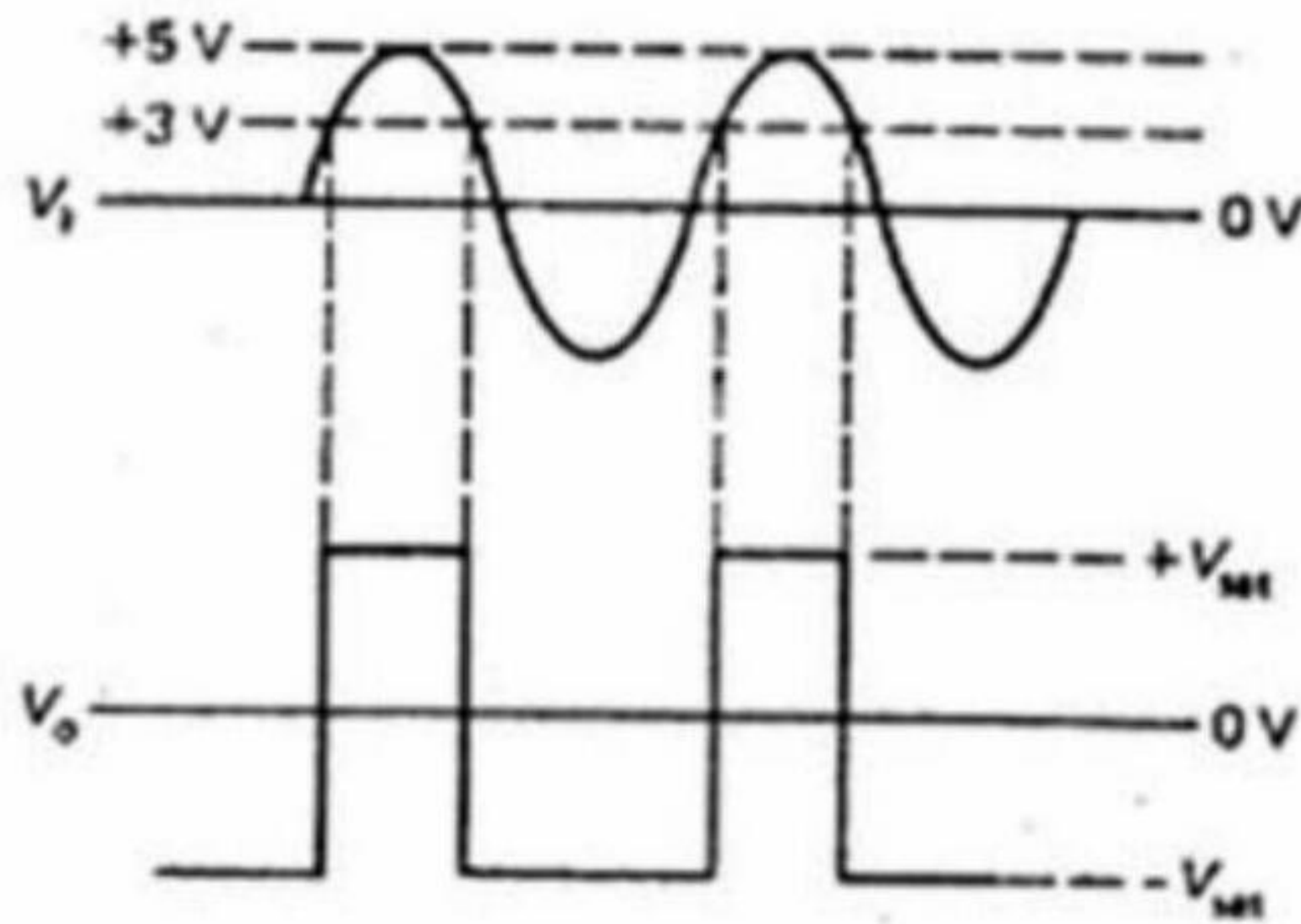
في حالة قيام المقارن بمقارنة إشارة جهد مع (0 V) فإنه يسمى بكاشف عبور الصفر Zero Crossing Detector كما في الشكل التالي :

Zero Crossing Detector Using UA 741 op-amp IC



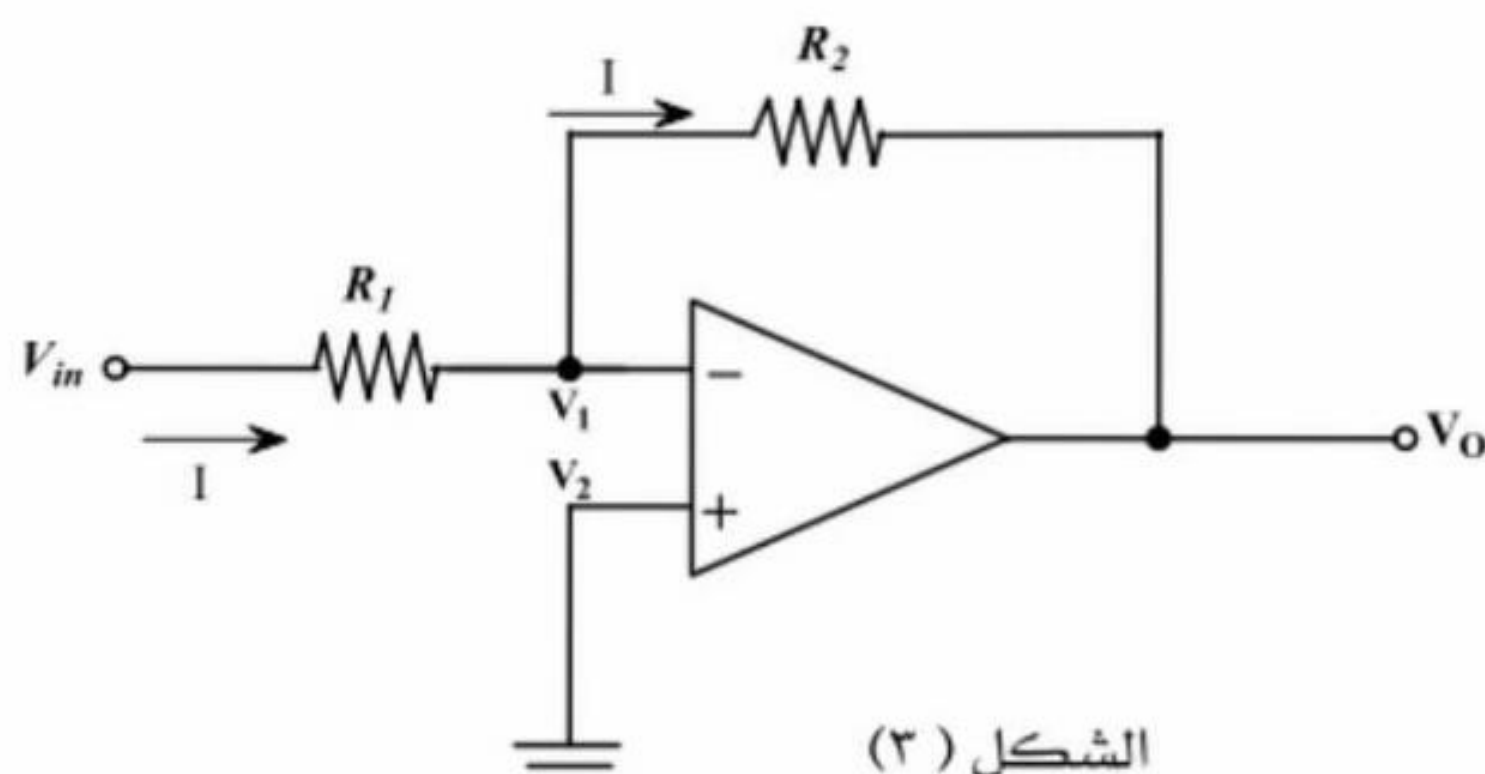
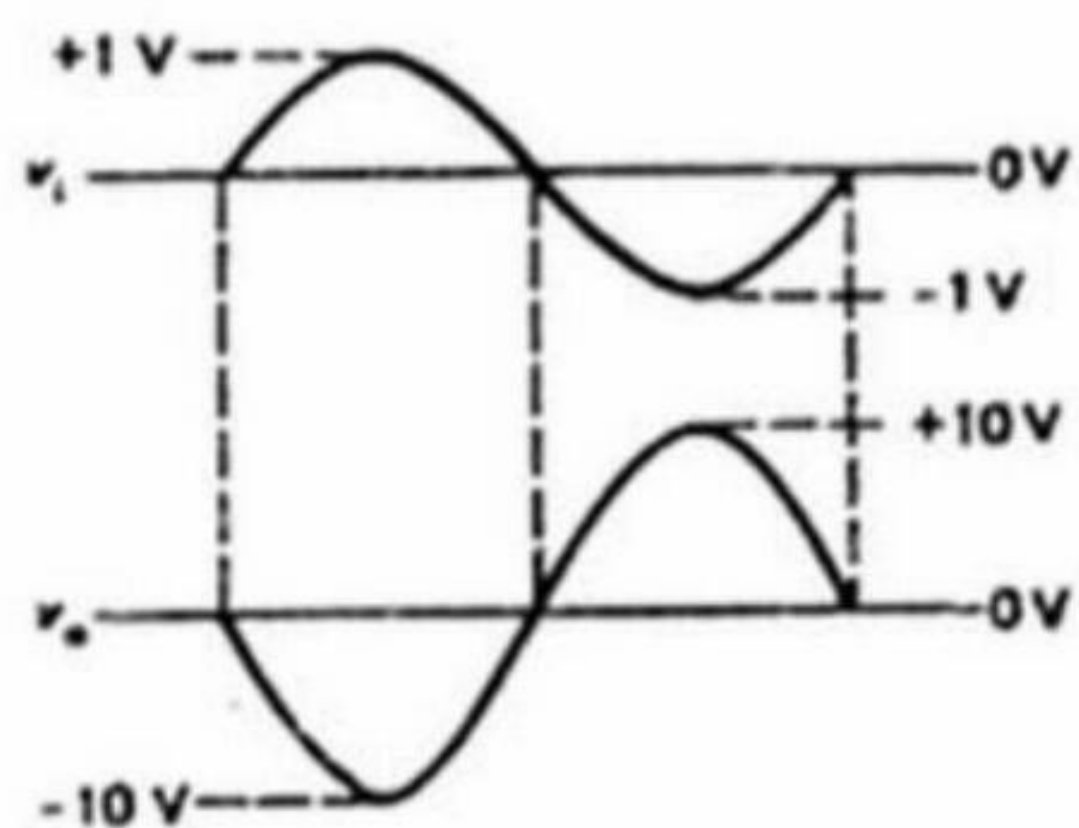
حيث تتغير حالة خرج المقارن عند عبور جهد الدخل بالصفر .

إذا افترضنا أن مقارن للجهد غير عاكس يقارن موجة جيبية جهدها الأقصى 5V بجهد أساس مستمر يساوي 3V + فإن شكل موجة الدخل وموجة الخرج المتوقع كما في الشكل التالي :



ويلحظ إنه عندما يكون جهد الدخل أكبر من 3V فإن خرج المقارن يكون مساويا $+V_{sat}$, وعندما يكون جهد الدخل أصغر من 3V فإن خرج المقارن يكون مساويا $-V_{sat}$ علما بأن V_{sat} تساوي 13V تقريبا عندما يكون جهد V_{CC} مساويا 15V

٣٠ دائرة مكبر العاكس



الشكل (٣)

الشكل (٣) يوضح دائرة مبسطة لمثل هذا المكبر. ومن الممكن حساب معامل التكبير $\frac{V_O}{V_{in}}$ لهذه الدائرة كما يلي:

$$V_1 = V_2 = 0$$

$$I_{R1} = I_{R2}$$

$$\frac{V_{in} - V_1}{R_1} = \frac{V_1 - V_O}{R_2} \rightarrow \frac{V_{in}}{R_1} = \frac{-V_O}{R_2}$$

$$\therefore \frac{V_O}{V_{in}} = \frac{-R_2}{R_1} \rightarrow \therefore AV = \frac{-R_2}{R_1}$$

نلاحظ أن R_1, R_2 هي مكونات خارجية يمكن تغيير قيمتها على حسب الرغبة وعلى ذلك فإن معامل التكبير أصبح من الممكن التحكم فيه وذلك بتغيير أي من R_1 أو R_2 . ونلاحظ أيضاً أن معامل التكبير الجديد لا يعتمد تقريباً على قيمة التكبير A_0 الخاص بمكبر العمليات.

ملاحظة مهمة يجب أخذها في الاعتبار من المعادلة (7) وهي أن A_0 كما نعلم كبيرة جداً. وعلى ذلك فإن قيمة V_1 ستكون صغيرة جداً وتقترب الصفر تقريباً، أو بمعنى أصح فإن قيمة V_1 تقترب V_2 تقريباً ولا تساويها تماماً و إلا كان الخرج صفر. لذلك فإن من المفيد في كثير من الأحيان خاصة في تحليل دوائر المكبر التشغيلي أو مكبر العمليات أن نفترض أن النقطتين V_1 ، V_2 متساويتان تقريباً. لذلك فإن النقطة V_1 عادة تسمى الأرضي التخيلية على اعتبار أن V_2 هي الأرضي الحقيقية.

مثال ١

حدد مقدار مقاومة R_F اللازمة لجعل معامل التكبير يساوي -100
الحل:

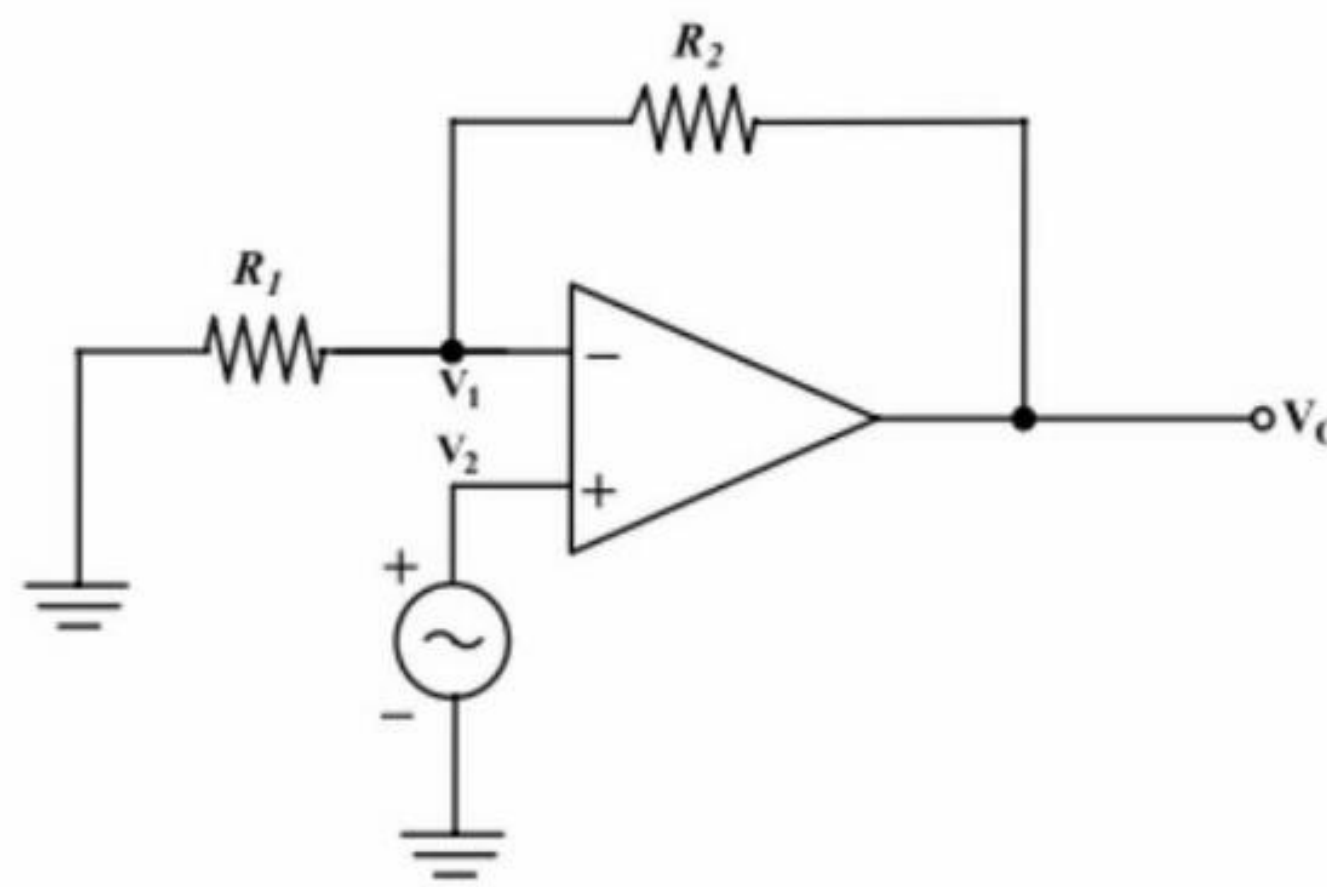
$$A = \frac{R_F}{R_i}$$

$$R_F = AR_i$$

$$R_F = -100(2.2K\Omega)$$

$$R_F = 220K\Omega$$

٤. دائرة المكبر غير العاكس



شكل (٤)

الشكل (٤) يوضح دائرة المكبر غير العاكس وفيما يلي سنحاول الحصول على معامل التكبير لهذه الدائرة:

$$V_1 = \frac{R_1}{R_1 + R_2} * V_O \quad , \quad V_1 = V_{in}$$

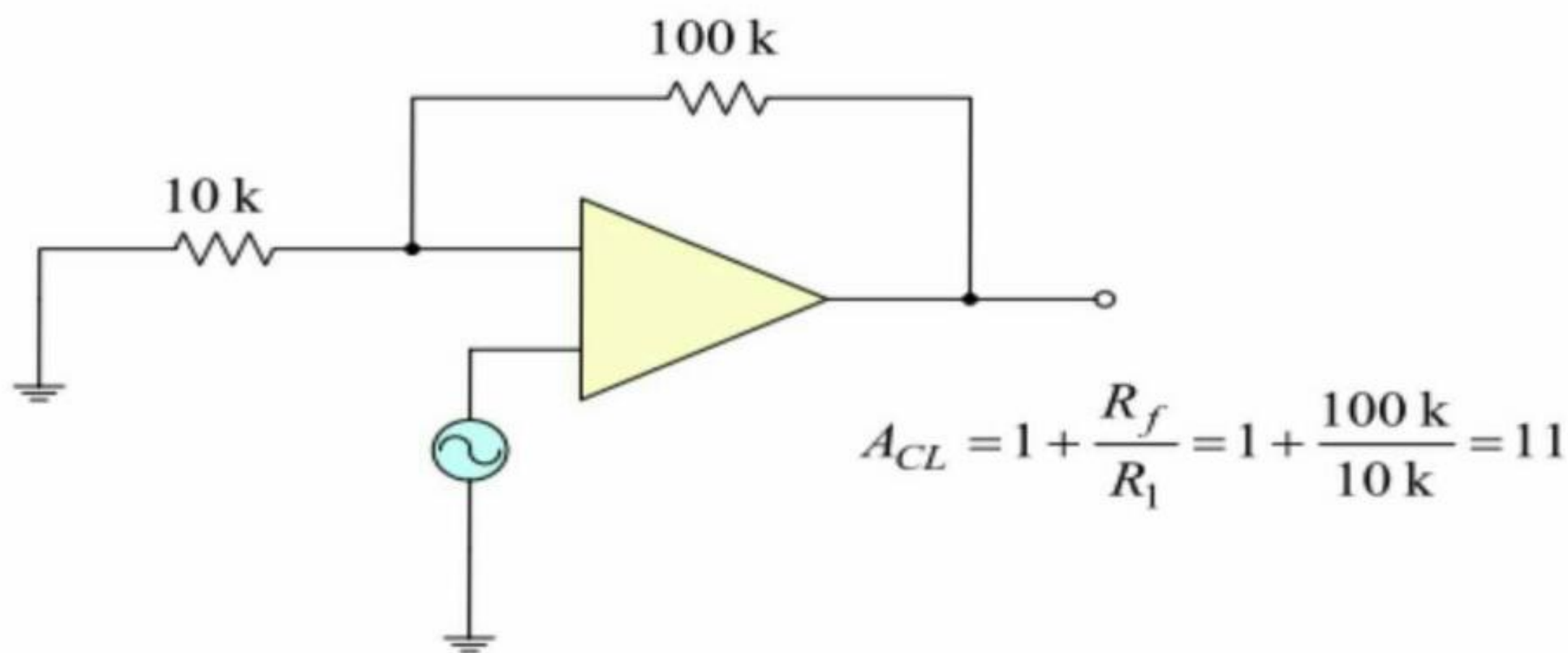
Since $AV = \frac{V_O}{V_{in}} = \frac{V_O}{V_1} = \frac{R_1 + R_2}{R_1} = 1 + \frac{R_2}{R_1}$

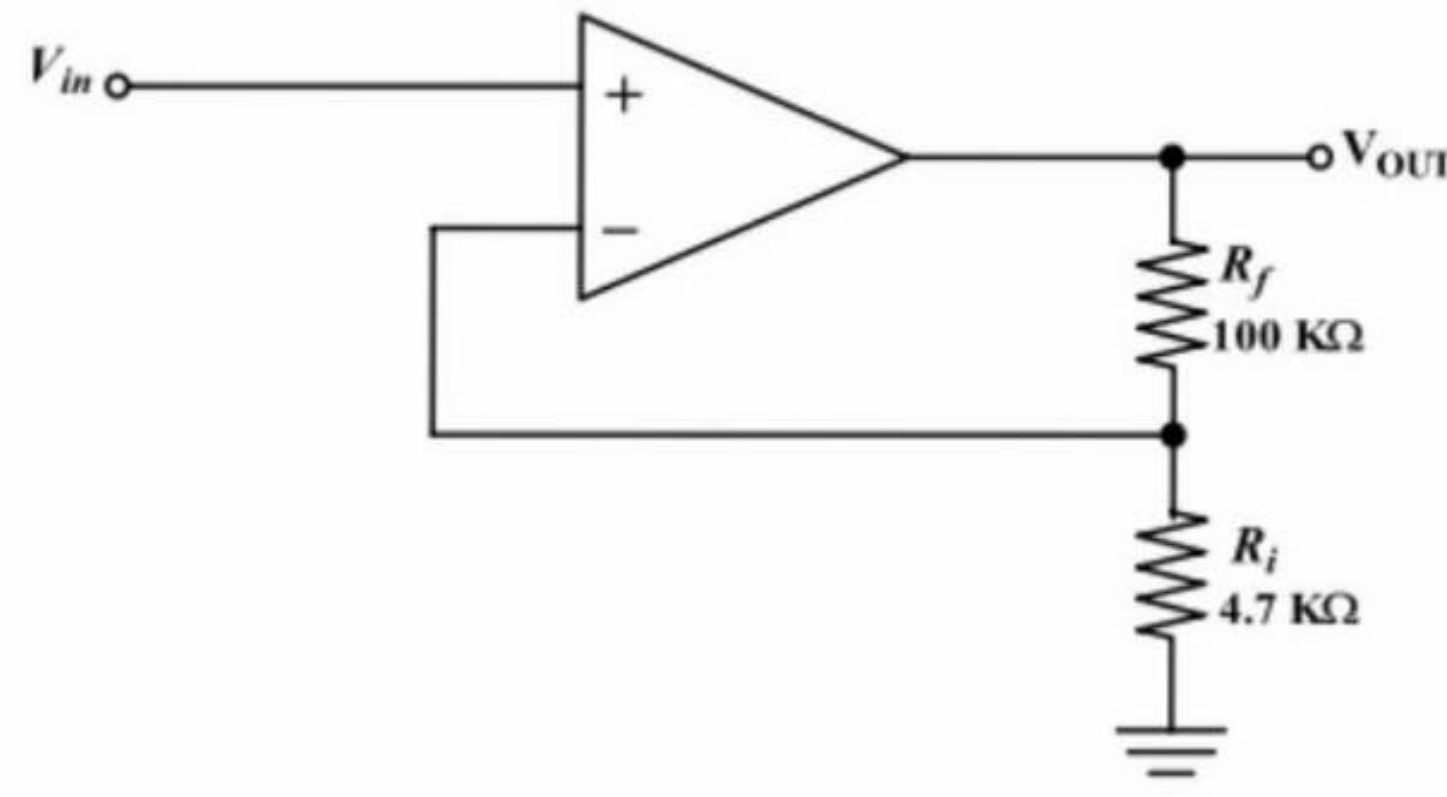
نلاحظ أن معامل التكبير هذا دائماً موجب وأكبر من الواحد الصحيح وهناك فرق مهم جداً بين دائرتي المكبر العاكس والمكبر غير العاكس وهو أن مقاومة الدخل في حالة المكبر العاكس هي المقاومة R_1 فقط ولذلك يجب دائماً العمل على اختيار R_1 كبيرة بقدر الإمكان. بينما مقاومة الدخل في المكبر غير العاكس هي مقاومة دخل مكبر العمليات نفسه. وكما نعلم فإن هذه المقاومة كبيرة جداً وهذه ميزة تستخدم في كثير من التطبيقات.

فإذا كانت $R_1 = 10K\Omega$ و $R_f \approx 20K\Omega$

مثال :

حدد قيمة كسب الجهد للمكبر الغير عاكس:





شكل (٥)

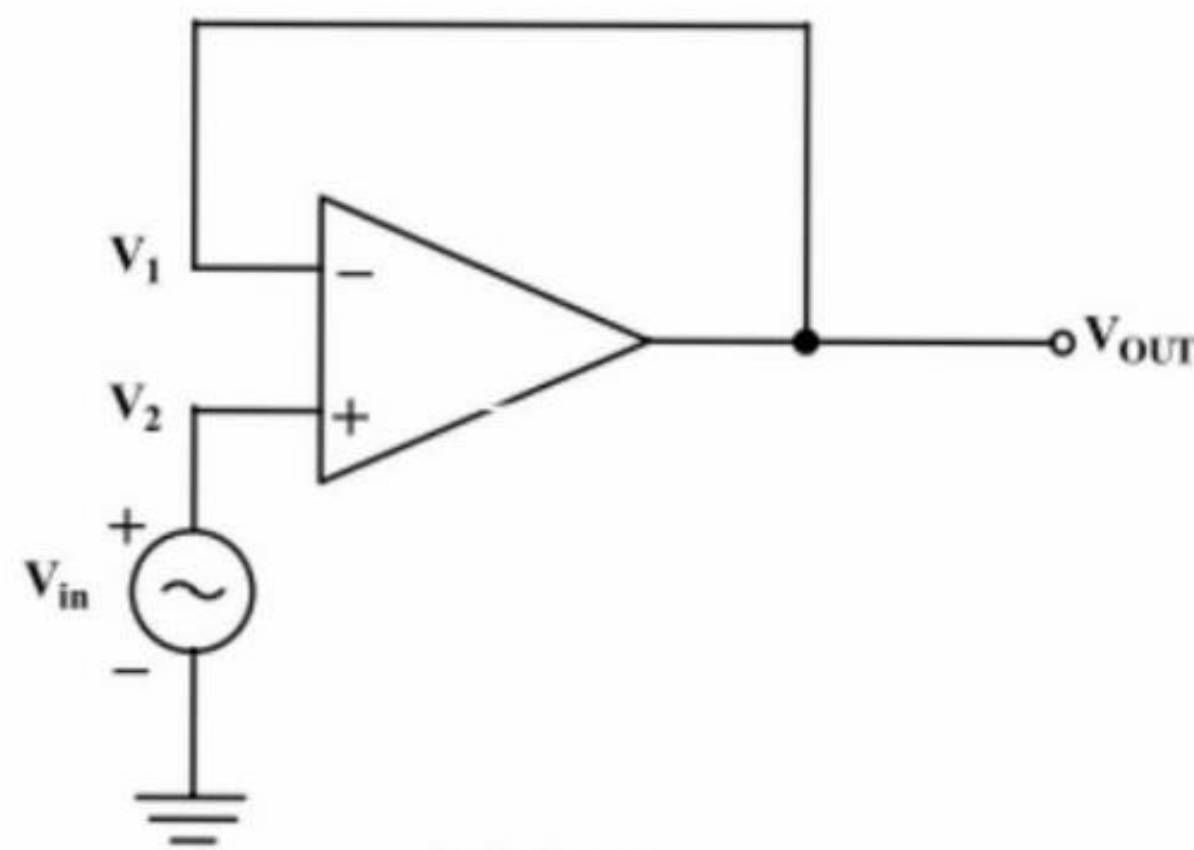
في المعادلة رقم (٦) و الشكل رقم (٤) إذا وضعنا $R_1 = \infty$ ، $R_2 = 0$ فإننا نحصل على الدائرة المبينة في الشكل (٥). هذه الدائرة لها معامل تكبير يساوي الواحد الصحيح وتمتاز بأن مقاومة الدخل التي يراها مصدر الإشارة V_{in} كبيرة جداً وهي مقاومة دخل مكبر العمليات. وهذه الميزة تجعل هذه الدائرة ملائمة جداً للاستخدام كفاصل أو عازل بين الدوائر المختلفة لما لها من ميزة كبر مقاومة الدخل وصغر مقاومة الخرج.

تابع الجهد Voltage Follower

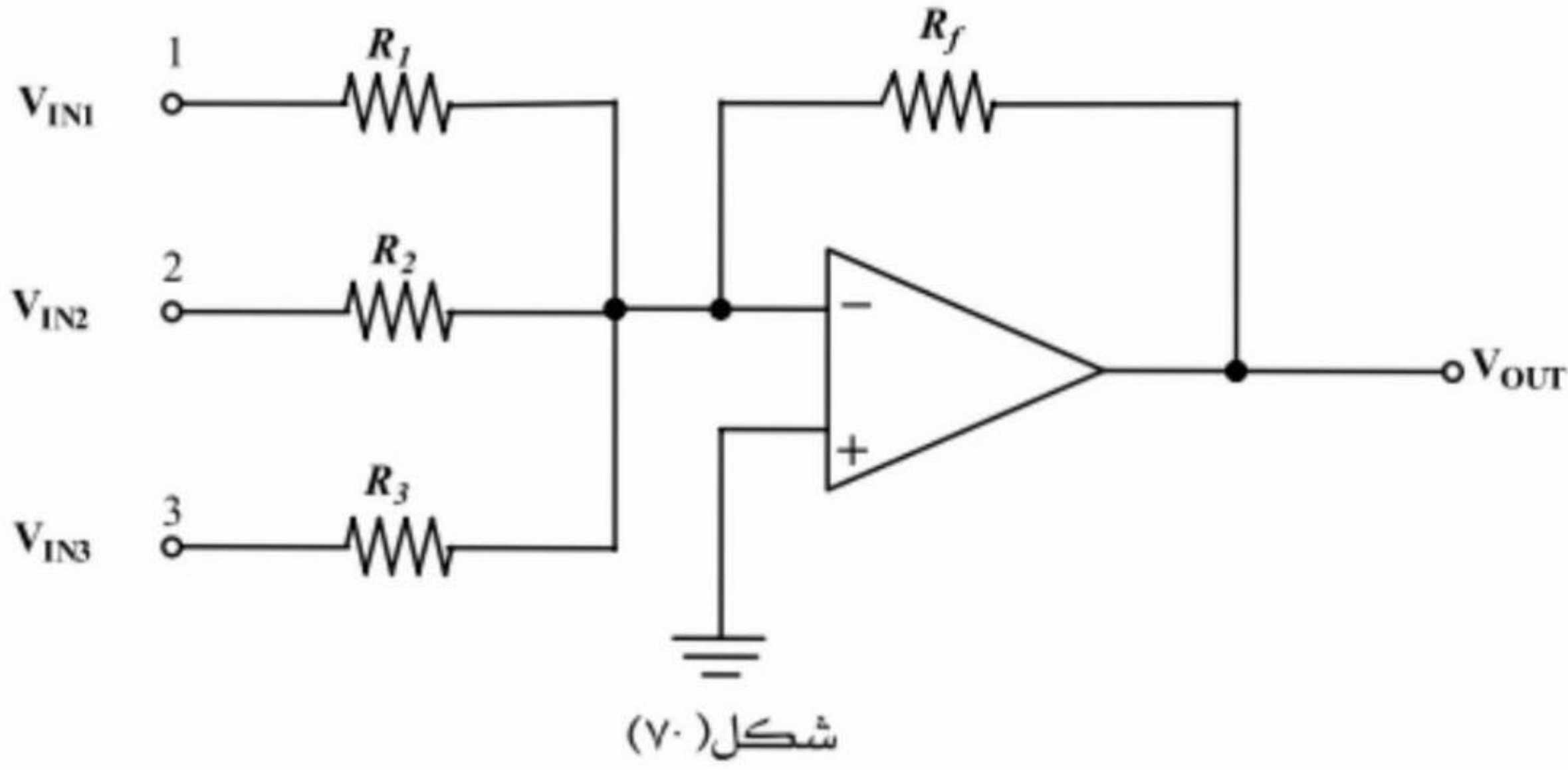
تابع الجهد هو مكبر نسبة تكبيره تساوي الوحدة.

$$A_{CL} = 1$$

وتابع الجهد ما هو إلا المكبر الغير عاكس ولكن تم جعل الحد $\frac{R_f}{R_1}$ من معادلة كسب الجهد يساوي صفراً. وللوصول لهذه النتيجة، جعلنا قيمة $R_f = 0$ وألغينا المقاومة R_1 لكون قسمة صفر على أي قيمة، فالنتيجة صفر. الشكل ٦ وضع الدائرة بعد التعديل.



شكل (٦)



كثير من الأحيان نكون مطالبين بتجميع أكثر من إشارة في خرج واحد. فمثلاً في حالة التسجيل الصوتي على مسرح يكون هناك أكثر من ميكروفون موضوعين في أماكن مختلفة على خشبة المسرح ويراد تجميع هذه الإشارات في خرج واحد مع مراعاة أن يكون لكل إشارة معامل تكبير مستقل يمكن التحكم فيه لإظهارها أو إخفائها على حسب الحاجة دون التأثير على بقية الدخول. كما هو موضح في الشكل رقم (٧).

ويمكن إيجاد معامل التكبير كما يلي:

$$I = \frac{V_1}{R_1} + \frac{V_2}{R_2} + \frac{V_3}{R_3} + \frac{V_4}{R_4} \dots \dots \frac{V_n}{R_n} = \frac{-V_O}{R_F}$$

$$\therefore V_O = -R_F \left(\frac{V_1}{R_1} + \frac{V_2}{R_2} + \frac{V_3}{R_3} + \frac{V_4}{R_4} + \dots \frac{V_n}{R_n} \right)$$

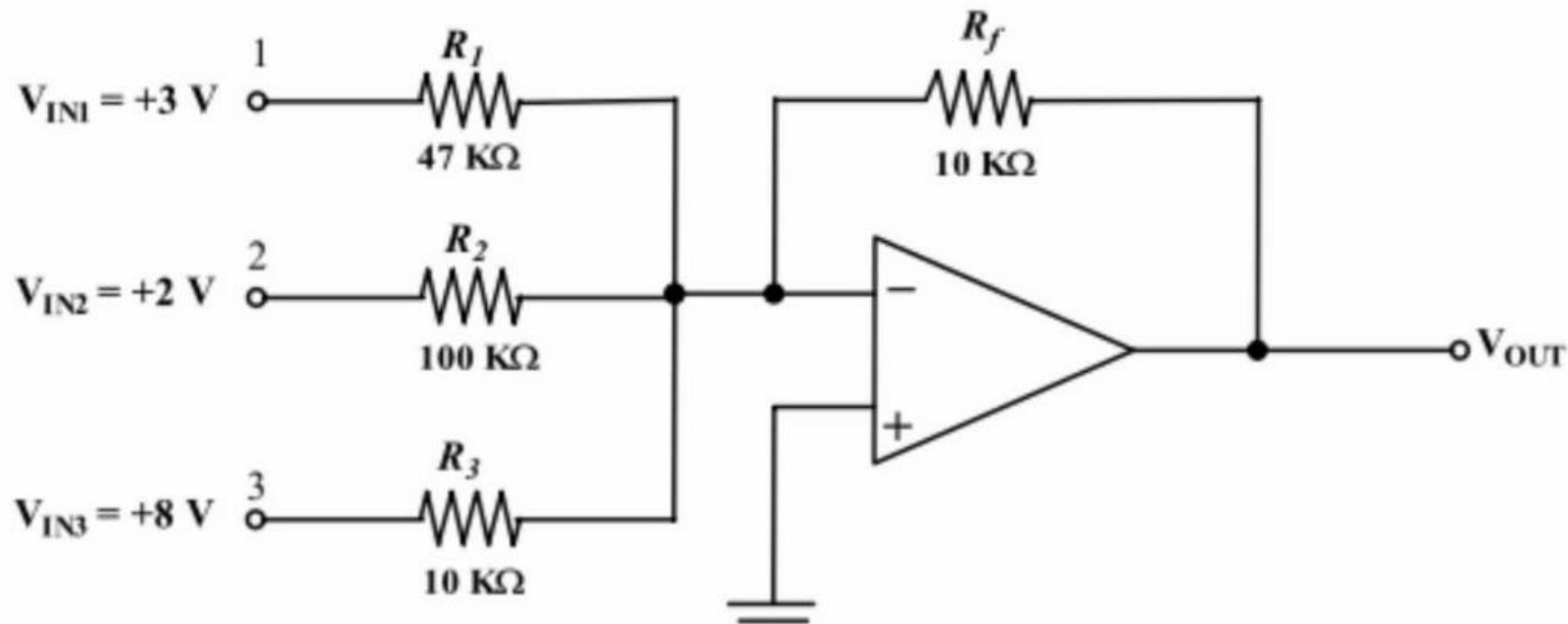
$$\text{IF } R_1=R_2=R_3=\dots\dots\dots R_n \quad \rightarrow \quad V_O = \frac{-R_F}{R_1} (V_1 + V_2 + V_3 + \dots V_n)$$

$$\text{IF } R_F=R_1=R_2=R_3=\dots\dots\dots R_n \quad \rightarrow \quad V_O = -(V_1 + V_2 + V_3 + \dots V_n)$$

من المعادلة يمكننا ملاحظة أنه يمكننا التحكم في معامل التكبير وجعله كبيراً أو صغيراً على حسب الرغبة. ويلاحظ أيضاً أن تغير أي معامل تكبير لن يؤثر على أي معامل تكبير آخر وهذا معناه أن مشكلة التداخل غير موجودة.

مثال ٣

أوجد جهد الخرج للدائرة التالية شكل (٨):



شكل (٨)

الحل:

$$W_1 = \frac{R_f}{R_1} = \frac{10K\Omega}{47K\Omega} = 0.213$$

$$W_2 = \frac{R_f}{R_2} = \frac{10K\Omega}{100K\Omega} = 0.100$$

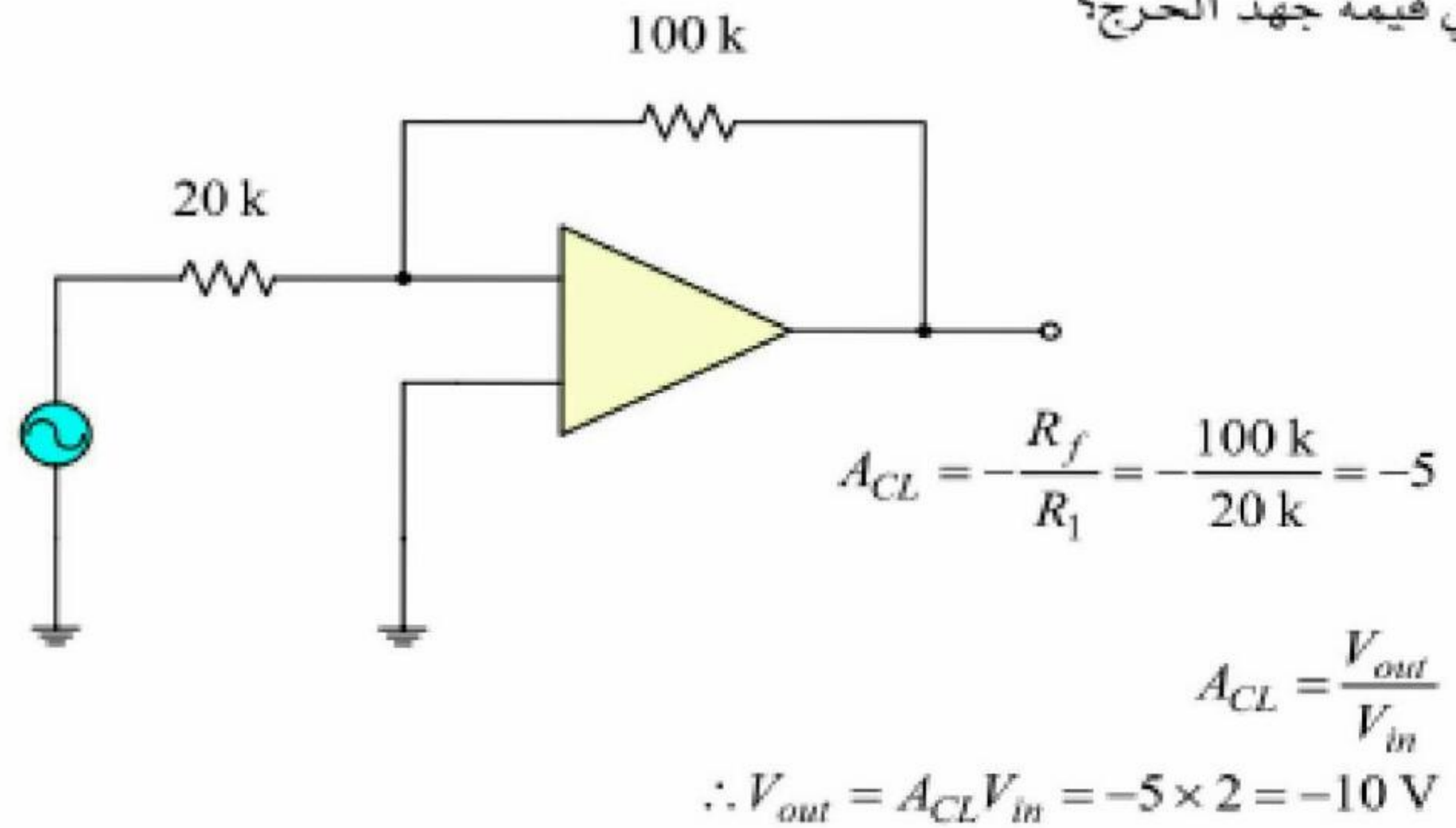
$$W_3 = \frac{R_f}{R_3} = \frac{10K\Omega}{10K\Omega} = 1$$

$$V_{out} = -[0.213(3v) + 0.1(2v) + 1(8v)]$$

$$V_{out} = -8.84v$$

مثال

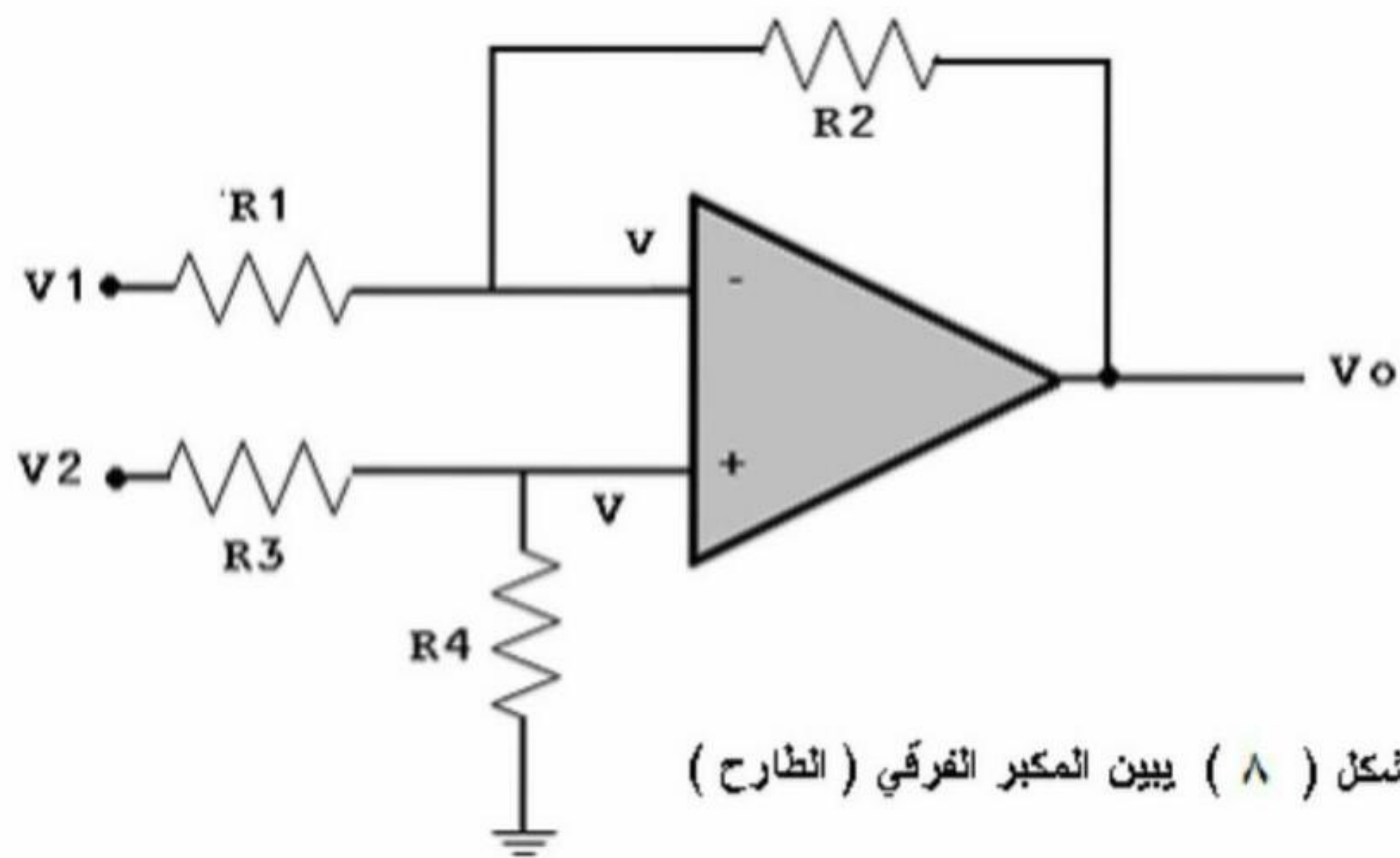
ما هي قيمة جهد الخرج؟



المكبر الفرقي (الطارح) Difference Amplifier

المكبر الطارح كما بالشكل (٨) يوضح الدائرة الأساسية للمكبر الفرقي والذي يستخدم لتكبير الفرق بين جهدي طرقي الدخل . وهذا المكبر يمكن أن يسمى باسم مكبر أجهزة القياس Instrumentation Amplifier حيث يستخدم كمكبر لتكبير الإشارات صغيرة المستوى والنتيجة من مخرج محولات الطاقة المسماة ب Transducers . ومحولات الطاقة هذه عناصر لها طرفين تحول الكميات الطبيعية مثل الضغط (الاجهاد) الإزاحة - درجة الحرارة إلى فرق جهد ولكنه جهد صغير، لذلك يستخدم المكبر الفرقي لتكبير هذا الجهد وبالتالي يمكن قياسه . أي قياس الكمية الطبيعية بتحويلها إلى كمية كهربية .

ملاحظة: إذا كانت $R_1 = R_2$ يكون مقاومتي الدخل لكل من الجهد V_1 والجهد V_2 متساويان .



الشكل (٨) يبين المكبر التفاضلي (الطارح)

$$V = \frac{R2}{R1+R2} * V2 \dots \dots \dots (1)$$

عن طريق مقسم الجهد:

$$\frac{V1-V}{R1} = \frac{V-Vo}{R2} \rightarrow \left[\frac{V1}{R1} - \frac{V}{R1} = \frac{V}{R2} - \frac{Vo}{R2} \right] \dots \dots \dots \div R2$$

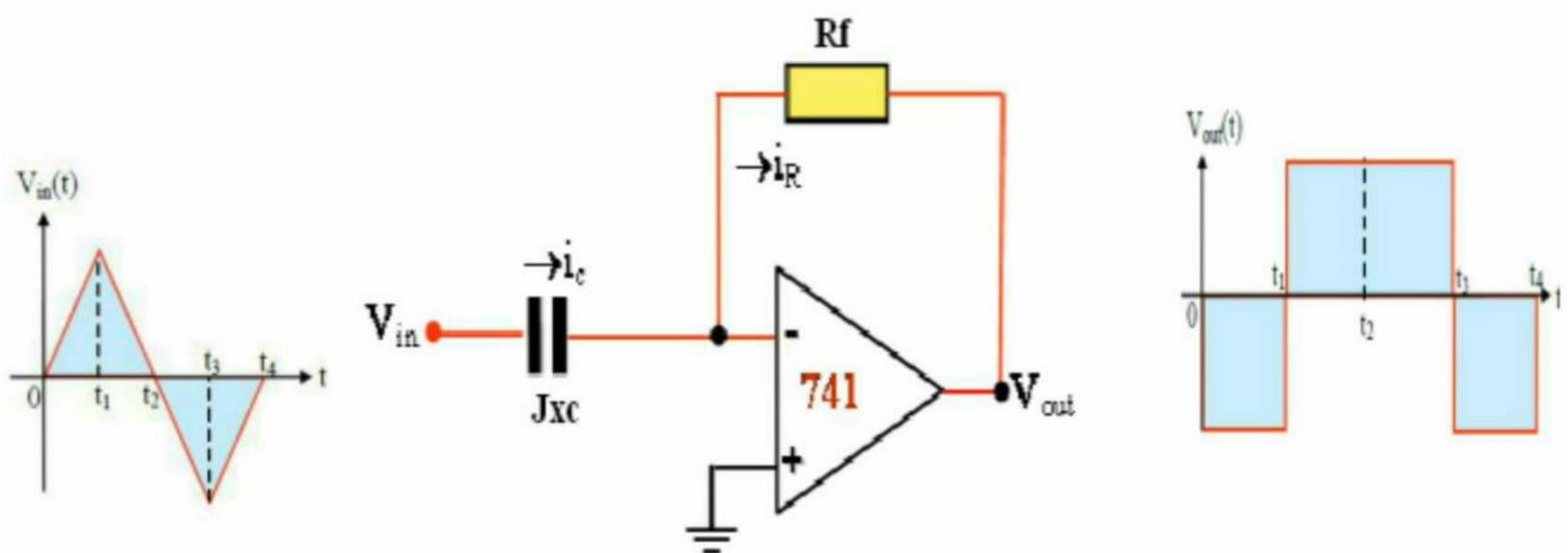
$$Vo = \left(1 + \frac{R2}{R1} \right) V - V1 \frac{R2}{R1} \dots \dots \dots (2)$$

$$\text{Sub (1) in (2)} \rightarrow Vo = \left(1 + \frac{R2}{R1} \right) \left(\frac{R2}{R1+R2} \right) V2 - V1 \frac{R2}{R1}$$

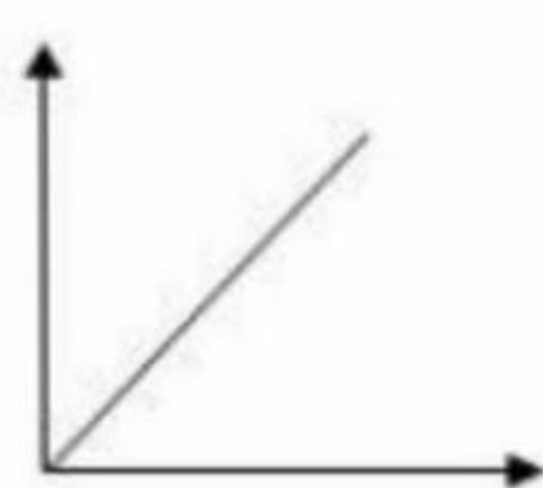
$$Vo = \frac{R2}{R1} (V2 - V1) \dots \dots \dots (3)$$

مكبر العمليات المفاضل Differentiator OP- AMP

بالإضافة للعمليات الحسابية فإن لمكبر العمليات استخدامات أيضا في عمليات رياضية مثل التكامل والتفاضل. عملية التفاضل عملية رياضية وهي إيجاد معدل التغيير لكمية ما. المفاضل دائرة إلكترونية لإيجاد معدل تغيير إشارة ما. يظهر هذا المعدل في شكل إشارة الخرج. هنا أيضا للمكثف دور في العملية مع مكبر العمليات.



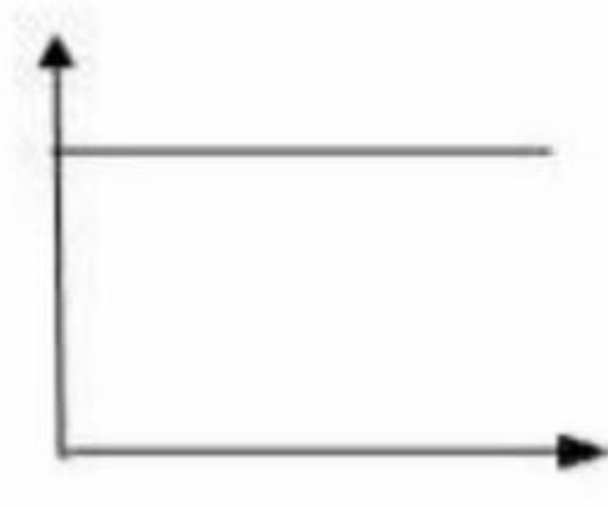
الشكل يوضح دائرة مكبر العمليات المفاضل Differentiator OP-amp



Input



Differentiator



Out put

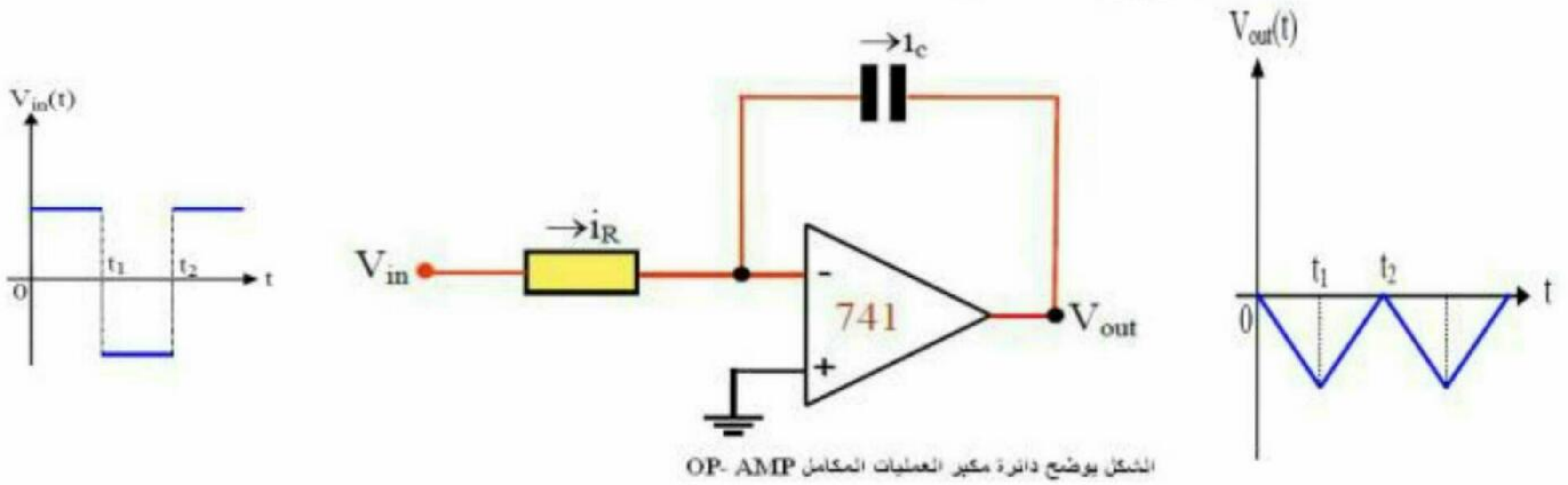
$$I = C \frac{dV_{in}}{dt} = \frac{-V_o}{R_F}$$

$$V_o = -R_F C \frac{dV_{in}}{dt}$$

مكبر العمليات المكامل Integrator OP- AMP

التكامل لإشارة إلكترونية هو عبارة عن الجمع في الزمن لقيمة إشارة دخل الجهد.
العنصر الإلكتروني الذي يقوم بهذه العملية هو المكثف،

الشكل التالي يعرض دائرة المكامل وهي تشبه دائرة المكبر العاكس عدا أن مقاومة التغذية الخلفية R_F استبدلت بالمكثف C



$$I_R = I_C$$

$$I_R = \frac{V_{in}}{R}, \quad I_C = \frac{dV_C}{dt} * C = \frac{d(0 - V_O)}{dt} * C$$

$$I_C = -C \frac{dV_O}{dt} = \frac{V_{in}}{R}$$

$$\frac{dV_O}{dt} = \frac{V_{in}}{-cR} \quad \text{بتكامل الطرفين ينتج}$$

$$V_O = \frac{-1}{Rc} \int_0^t V_{in} dt$$

صمم دوائر مكبر كما يلي:

$$V_O = V_1 + 2V_2 + 3V_3 - 1$$

$$V_O = V_1 + \frac{V_2}{2} - 10 - 2$$

$$V_O = -50 \int V_1 dt + 5V_2 - 3$$

٤- باستخدام مكبر عمليات واحد صمم دائرة تعطي فولتية اخراج كما يلي:

$$V_O = -5V - 3\left(\frac{dV}{dt}\right)$$

أمثلة رياضية على تطبيقات مكبر العمليات

مثال (1) EXAMPLE

مكبر عمليات LM324 بثلاثة مراحل ربحها يساوي $(-27)(-18)(+10)$ على التوالي فإذا كانت مقاومة $R_f = 270\text{ k}\Omega$ لجميع المراحل احسب فولتية الاخراج اذا علمت ان فولتية الادخال تساوي $150\text{ }\mu\text{V}$

Solution

For the gain of +10

$$A_1 = 1 + \frac{R_f}{R_1} = +10$$

$$\frac{R_f}{R_1} = 10 - 1 = 9$$

$$R_1 = \frac{R_f}{9} = \frac{270\text{ k}\Omega}{9} = 30\text{ k}\Omega$$

For the gain of -18

$$A_2 = -\frac{R_f}{R_2} = -18$$

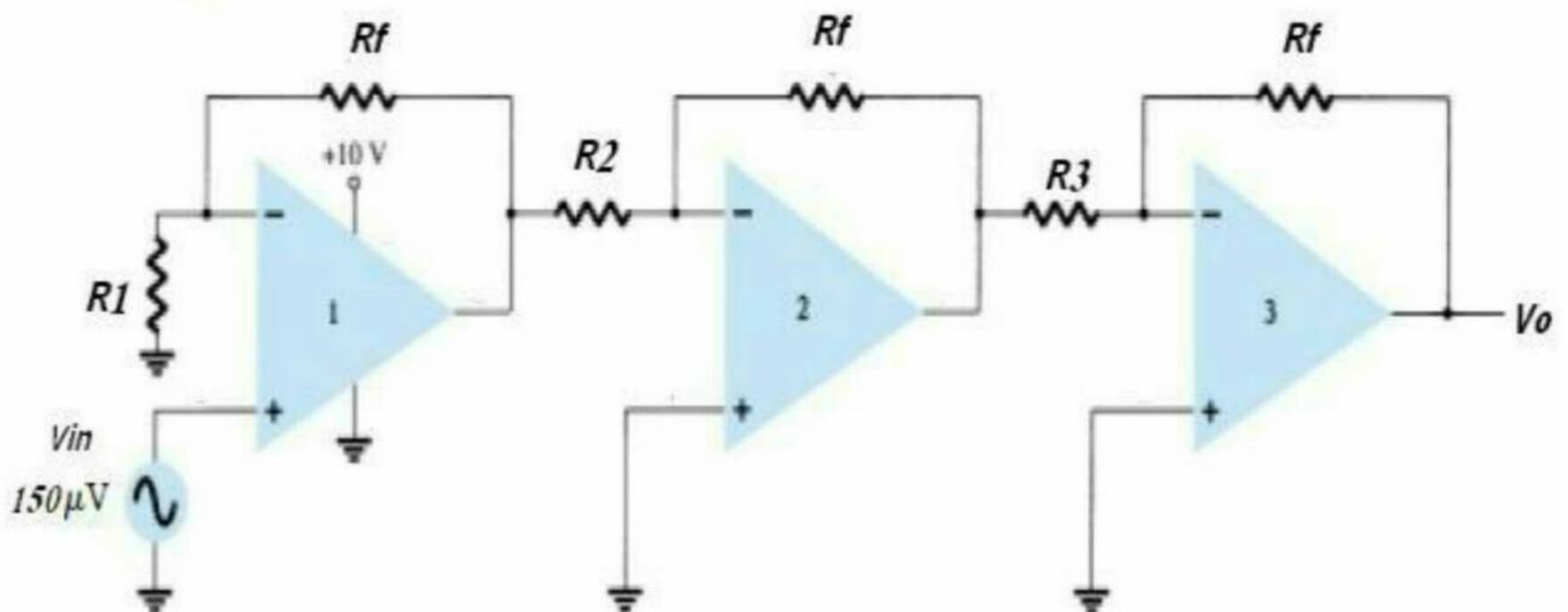
$$R_2 = \frac{R_f}{18} = \frac{270\text{ k}\Omega}{18} = 15\text{ k}\Omega$$

For the gain of -27:

$$A_3 = -\frac{R_f}{R_3} = -27$$

$$R_3 = \frac{R_f}{27} = \frac{270\text{ k}\Omega}{27} = 10\text{ k}\Omega$$

$$V_o = A_1 A_2 A_3 V_1 = (10)(-18)(-27)(150\text{ }\mu\text{V}) = 4860(150\text{ }\mu\text{V}) = 0.729\text{ V}$$

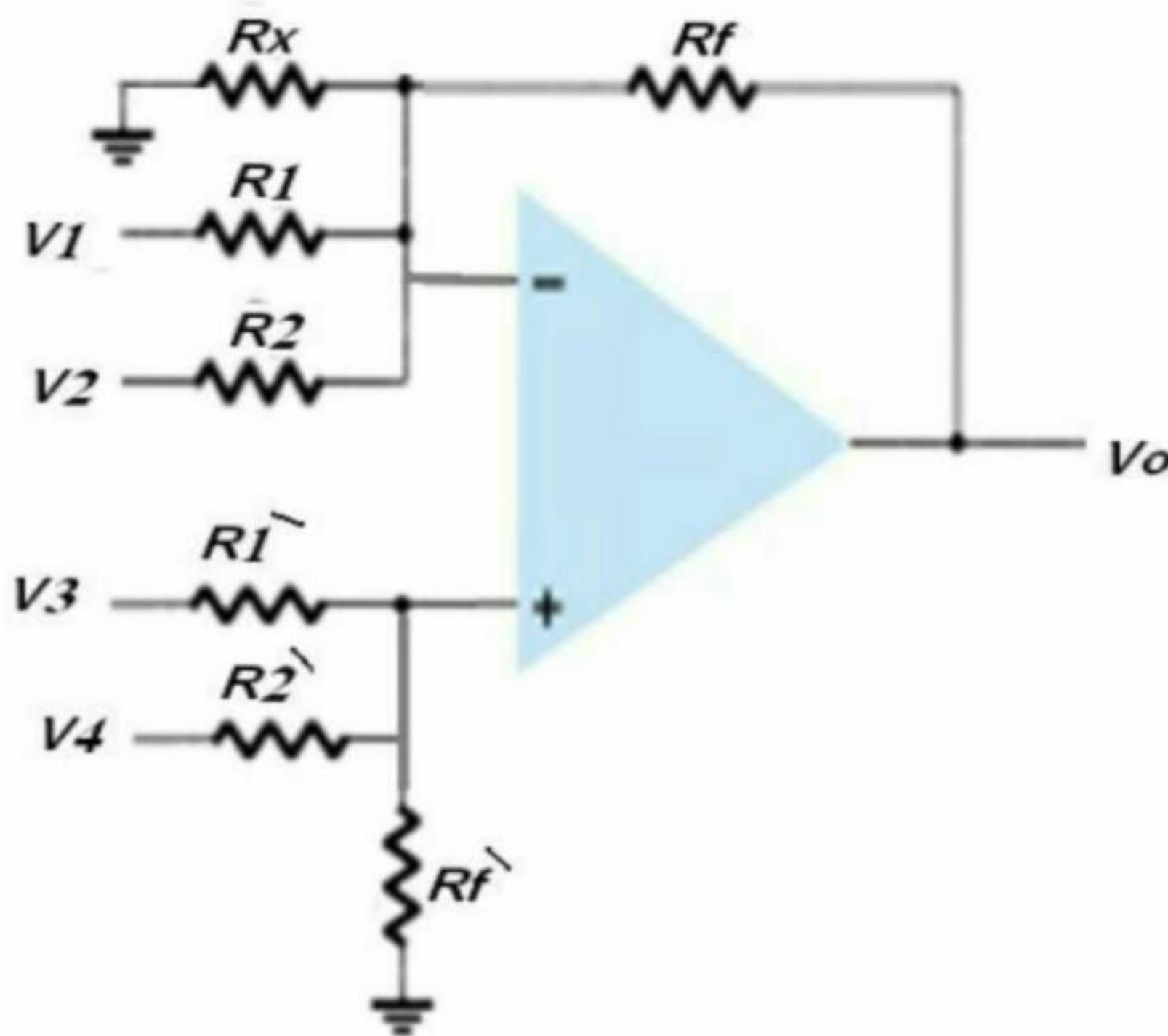


مثال EXAMPLE

صمم دائرة مكبر عمليات جامع طارح لثمنيل
المعادلة التالية

$$V_o = -4V_1 - 2V_2 + 10V_3 + V_4$$

علما ان $R_f = R_f' = 100K$



$$v_o = \frac{R_f'}{R_1'} V_3 + \frac{R_f'}{R_2'} V_4 - \frac{R_f}{R_1} V_1 - \frac{R_f}{R_2} V_2$$

$$V_o = 10V_3 + V_4 - 4V_1 - 2V_2$$

$$\therefore \frac{R_f'}{R_1'} = 10 \Rightarrow R_1' = 10k, \frac{R_f'}{R_2'} = 1 \Rightarrow R_2' = 100k$$

$$\frac{R_f}{R_1} = 4 \Rightarrow R_1 = 25k, \frac{R_f}{R_2} = 2 \Rightarrow R_2 = 50k$$

$$\frac{100k}{25k} + \frac{100k}{50k} \neq \frac{100k}{10k} + \frac{100k}{100k} \Rightarrow 4 + 2 \neq 10 + 1$$

add R_x ... for ..low .. gain (No .Balance)

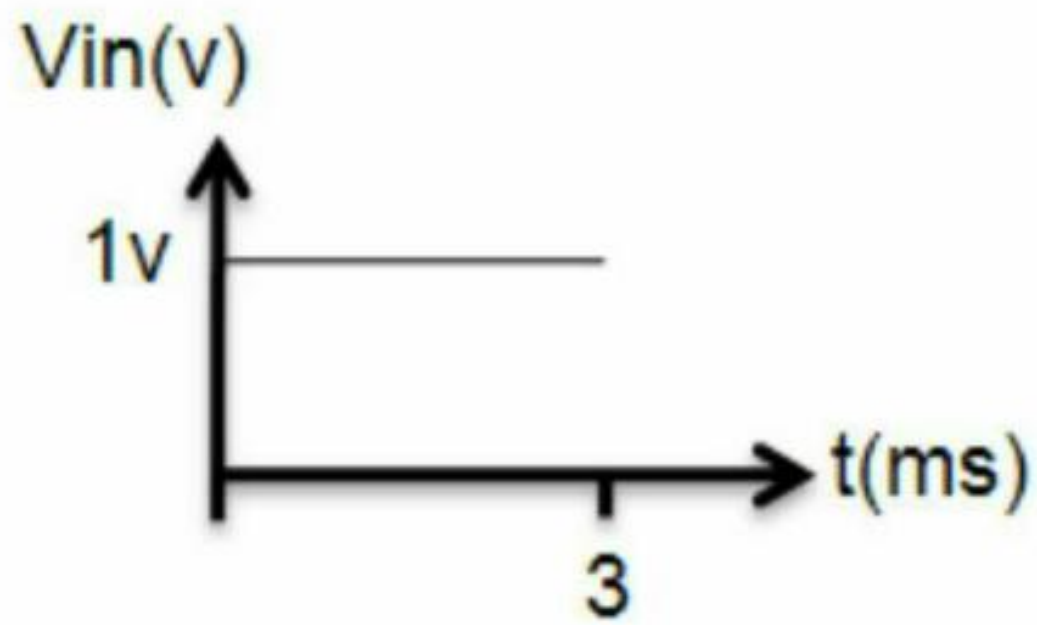
$$\frac{R_f}{R_1} + \frac{R_f}{R_2} + \frac{R_f}{R_x} = \frac{R_f'}{R_1'} + \frac{R_f'}{R_2'}$$

$$\frac{R_f}{R_x} = 5 \Rightarrow R_x = 20k \Rightarrow \frac{R_f}{R_x} = \frac{100k}{20k} = 5$$

$$4 + 2 + 5 = 10 + 1 \Rightarrow 11 = 11$$

مثال EXAMPLE

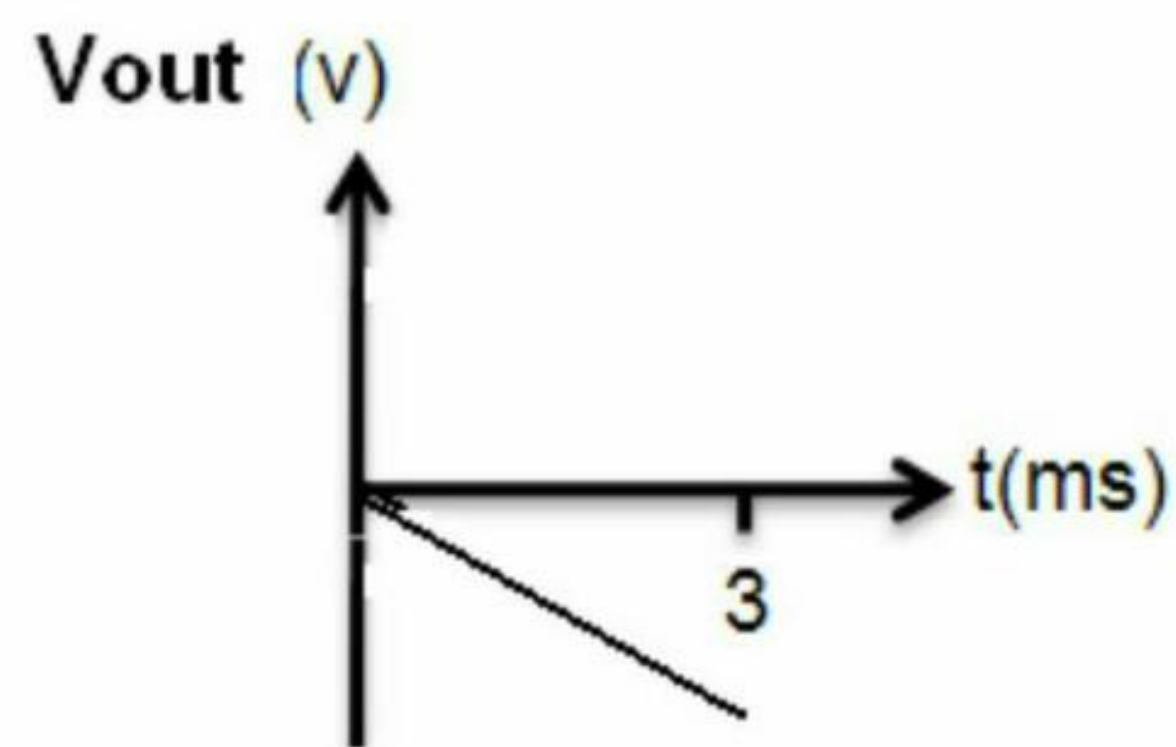
احسب وارسم موجة الإخراج لدائرة مكبر عمليات مكامل لموجة الإدخال الموضحة في الشكل أدناه علماً إن
 $R = 1\text{M}\Omega$, $C = 0.1\text{ }\mu\text{F}$

**Solution**

$$V_o = -\frac{1}{RC} \int_0^t V_{in} dt$$

$$V_o = \frac{1}{1 \times 10^6 \times 0.1 \times 10^{-6}} \int_0^t 1 dt$$

$$V_o = 10 \times t \Big|_0^{3 \times 10^{-3}} = -30\text{ mV}$$



Solution

From A---- B

$$\Delta V_{in} = dV_{in} = V_{in2} - V_{in1} = 10 - (-10) = 20V$$

$$\Delta t = dt = t_2 - t_1 = 2 - 0 = 2ms$$

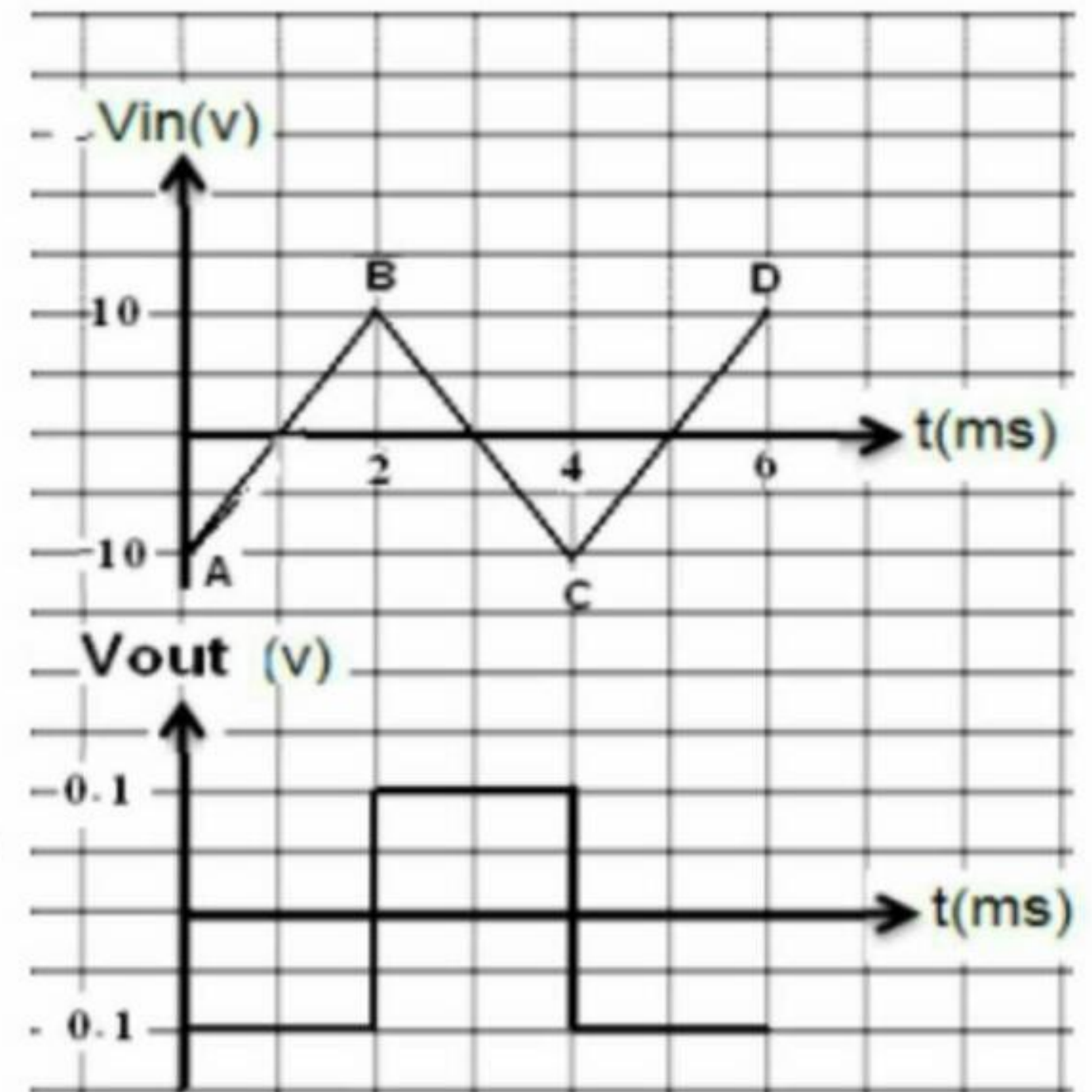
$$\frac{dV}{dt} = \frac{20}{2 \times 10^{-3}} = 10 \times 10^3 V/s$$

$$V_o = -RC \frac{dV}{dt} = -10 \times 10^3 \times 0.001 \times 10^{-6} \times 10^4 = -0.1V$$

From C-----D

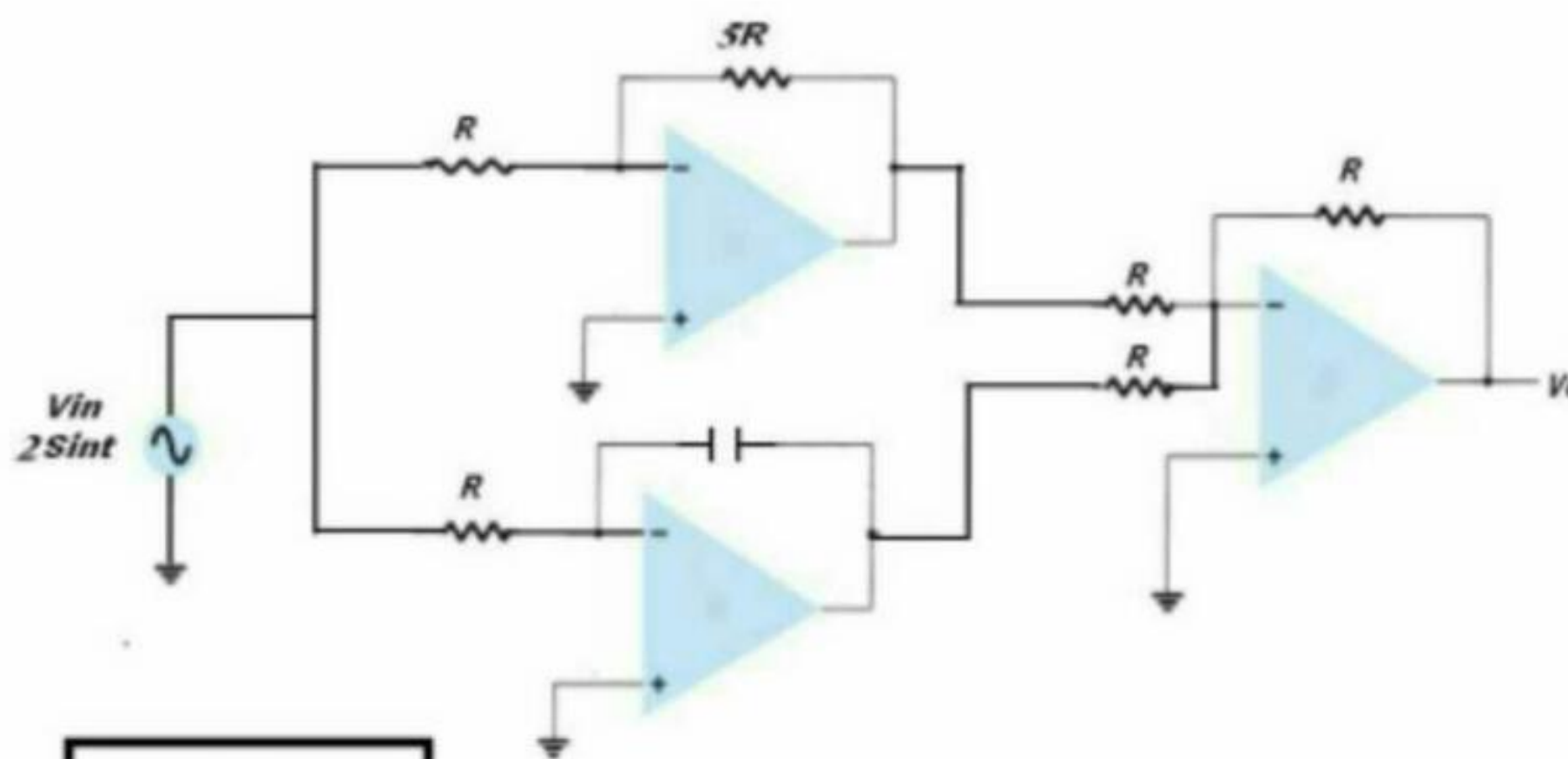
$$\frac{dV_{in}}{dt} = \frac{-10 - 10}{4 - 2} = -10 \times 10^3 V/s$$

$$V_o = -RC \frac{dV_{in}}{dt} = 0.1V$$



مثال EXAMPLE

في دائرة مكبر العمليات الموضحة ادناه احسب فولتية الاخراج على فرض ان $RC=1$



Solution

$$V_{o1} = -\frac{5R}{R} \times 2S \int dt = -10S \int dt$$

$$V_{o2} = -\frac{1}{RC} \int V_{in} dt = 1 \int 2S \int dt = 2Cos t$$

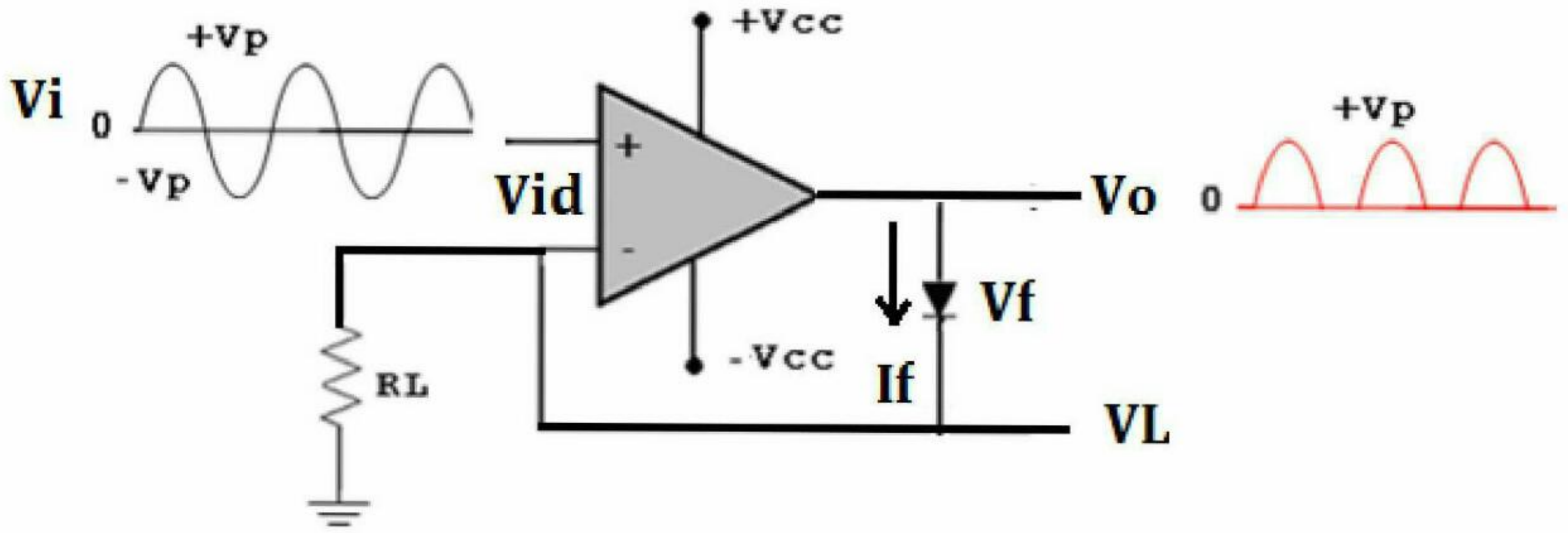
$$V_o = -(-10S \int dt + 2Cos t) = 10S \int dt - Cos t$$

التطبيقات اللاخطية لمكبر العمليات

ان بعض التطبيقات قد لا تقتضي استخدام مضخمات العمليات لكي تعمل كمضخمات خطية كما في الفقرات السابقة . بينما تدعو بعض التطبيقات الى مضخمات لا خطية بحيث يقتصر عملها من منسوب معين للفولتية الى آخر بالرغم من التغيرات الانية في قيمة فولتية الدخل. وعليه يمكن حصر اشارة الدخل ضمن مدى وقيم معينة في دائرة الخرج. وتتوافر تطبيقات واسعة لمضخم العمليات في مثل هذا المجال وخلال الفقرات التالية، يمكن تحليل بعض هذه التطبيقات والاستفادة منها.

١- مقوم نصف الموجة

يظهر الشكل () دائرة مقوم نصف موجة فعال.



فعندما تكون إشارة الدخل موجبة، تكون إشارة الخرج موجبة ويقلب الدايمود إلى وضعية on (أي يغلق الدايمود) وتعمل عندئذ الدائرة كتابع جهد ويظهر نصف الدورة الموجب عبر مقاومة الحمل. وعندما تصبح إشارة الدخل سالبة يصير الخرج سالباً ويقلب الدايمود إلى وضعيته off (أي يفتح الدايمود ولا يظهر جهد عبر مقاومة الحمل).

وهذا هو تفسير أن الخرج النهائي هو إشارة نصف موجة كاملة تقريباً.

ان ثنائيات التوحيد الاعتيادية لا تصلح لتقويم الاشارات الصغيرة. لان هذه الثنائيات تحتاج الى قيمة معينة من فولتية الدخل لكي تتحاز اماميا.

فالثنائيات المصنعة من السليكون تحتاج الى 0.7v ، في حين مثيلاتها من الجرمانيوم تتطلب 0.3v قبل ان يحدث فعل التوصيل فيها، حيث تدعى هذه الفولتيات باسم فولتيات القطع او العتبة، لهذا السبب لا تستطيع الاشارات الصغيرة (ملي فولت مثلاً) في اجتياز هذا المنسوب او التغلب عليه لإحداث فعل التوصيل في الثنائي.

لتقليل فولتيات القطع وتمكين الثنائي في تقويم الاشارات الصغيرة يستخدم معه مضخم العمليات حيث يوضع الثنائي في مسار التغذية العكسية لمضخم العمليات، وفي هذه الحالة تقل فولتية القطع للثنائي بمقدار كسب الدائرة المفتوحة ويتم تقويم الاشارات التي هي دون فولتية العتبة.

تكون فولتية الدخل مسطرة عبر الطرف غير القالب والفولتية المقدمة V_L تؤخذ من جهة الطرف القالب. أي ان فولتية الخرج V_o تشغل الثنائي، والمقاومة R_L تمثل الحمل. فإذا كانت V_o كافية لتوصيل الثنائي، عندئذ تغلق دائرة التغذية العكسية خلال الثنائي، مما تولد فولتية تفاضلية V_{id} صغيرة جدا. وتصبح $V_L \cong V_i$ (من مواصفات مضخم العمليات).

لكن لو كانت V_o اقل من فولتية القطع، فإن دائرة التغذية العكسية تكون مفتوحة وتصبح V_L صفرا، وعليه فإن

$$V_{id} = V_i - V_L \rightarrow V_{id} = V_i$$

$$A_V = \frac{V_o}{V_i} \rightarrow V_{id} = \frac{V_o}{A_V}$$

او

$$V_i - V_L = \frac{V_o}{A_V}$$

اذن

$$V_i - V_L = \frac{V_L + 0.7}{A_V}$$

ومنها يمكن تحديد قيمة V_i اللازمة

$$V_i = V_L \left(1 + \frac{1}{A_V} \right) + \frac{0.7}{A_V}$$

وعندما $V_L = 0$ تكون

$$V_i = \frac{0.7}{A_V}$$

وهكذا تستخدم هذه الدائرة كمحدد نصف موجة وبفولتيات دون فولتية القطع (العتبة)

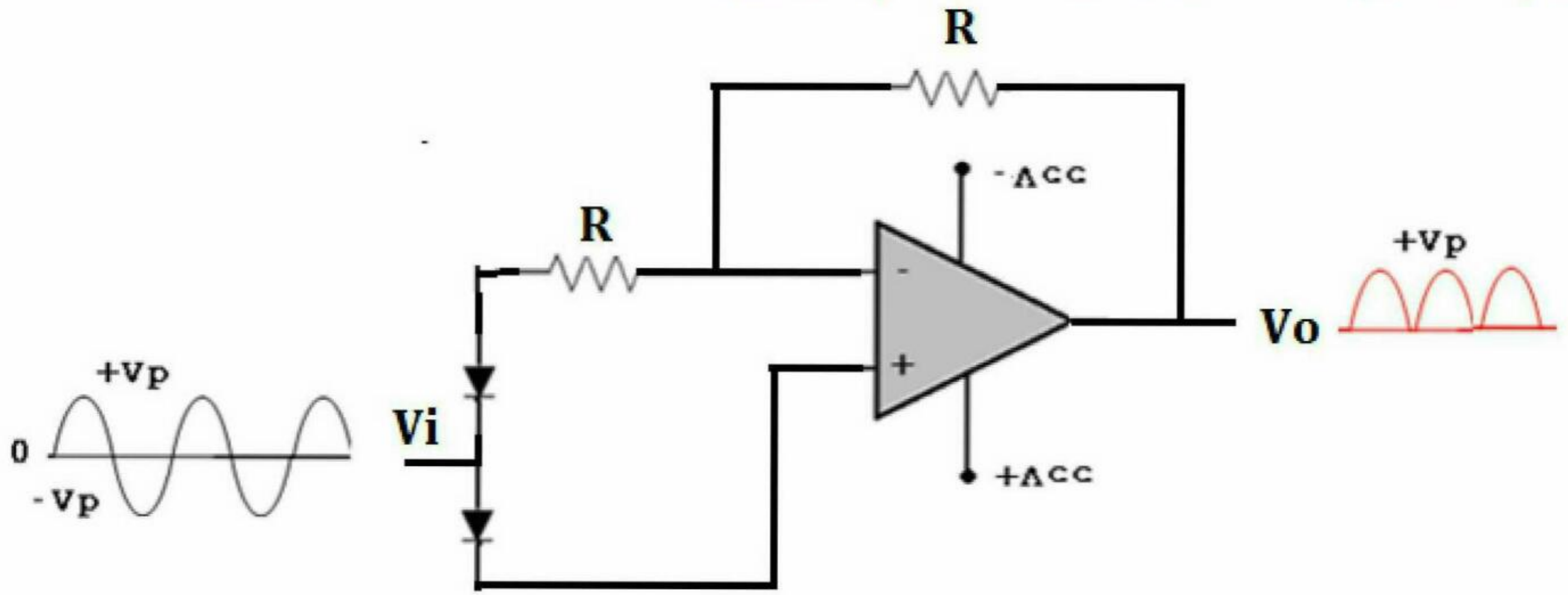
مثال: اذا كان كسب الدائرة المفتوحة لمضخم العمليات 10^5 وفولتية القطع لثنائي السليكون $V_D=0.7V$. احسب قيمة الفولتية التفاضلية اللازمة لدائرة الثنائي الدقيق.

$$V_i = V_{id} = \frac{V_D}{A_V}$$

$$V_{id} = \frac{0.7}{10^5} = 7\mu V = V_i$$

مقوم الموجة الكاملة

تتضح دائرة تقويم الموجة الكاملة باستخدام مضخم العمليات في الشكل التالي ومن اجل فهم هذه الدائرة يمكن مناقشتها في مرحلتين .



النصف الموجب من الموجة يمر خلال الادخال القالب، اما النصف السالب فيعمل كمكبر قالب وبذلك يكون كلا الجزئين موجب عند الاخراج. اما في حالة قلب الداينودين يكون التقويم سالب.

المرشحات الفعالة (Active Filter)

هي عبارة عن دوائر تستخدم المقاومات والمتسعات والمكبرات عادة تستخدم مكبرات العمليات حيث تسمح هذه الدوائر بمرور الترددات المختارة من ادخال المرشح الى اخراجه وتستخدم هذه الدوائر لتعزيز او اضاءة ترددات معينة وتستخدم في الدوائر التالية: الدوائر المعينة ، مولد الموسيقى الإلكترونية اجهزة الزلزال، دوائر الاتصالات وكذلك تستخدم في البحوث عند دراسة عناصر التردد للإشارات المختلفة كموجات الدماغ وكذلك في التنفيذيات الميكانيكية، تستخدم المرشحات الفعالة تقريبا في كل مجالات الإلكترونيات ولهذا ستم دراستها.

فوائد المرشحات الفعالة:

المرشحات الخاملة تتكون من محاثات ومتسعات ومقاومات حيث ان اغلب المرشحات الخاملة تحتاج الى محاثات كبيرة وثقيلة الوزن وغالية الثمن وكذلك فائد المرشحات الخاملة نضعف الترددات في حزمة الامواج حتى عند تصنيف ترددات حزمة الايقاف كذلك فانه المحاثات التي تستخدم في المرشحات الخاملة تحتوي على مقاومة للاسلاك في القلب الحديدي ومتسعات مابين الاسلاك او مابين الملفات التي تجعلها تتصرف بشكل غير مقبول بعيدا عن المثالية ((ان فوائد المرشحات الفعالة من المرشحات الخاملة هي:

١- تستخدم متسعات ومقاومات تتصرف بمثالية اكثر من تلك التي فيها محاثات

٢- رخيصة الثمن نسبيا

٣- توفر كسب في حزمة الامرار ونادرا ما تحتوي على خسائر كما تفعل المرشحات الخاملة

٤- استخدام مكبر العمليات في المرشحات العالية يوفر عزل بين الادخال والاخراج وهذه الخاصية تسمح بربط مشرحات فعالة بسهولة بشكل متوالي للحصول على انواع مختلفة من المرشحات.

٥- سهولة تقييم المرشحات الفعالة

٦- المرشحات الفعالة تكون صغيرة وخفيفة الوزن

اما مساوي المرشحات الفعالة فهي انها تتطلب مصدر قدرة للتجهيز ومحدود بالتردد الاعلى الذي يعمل عليه مكبر العمليات (عدة ميكاهرتز) ولكن يمكن زيادة هذه الترددات باستخدام مكبرات متصلة سواء

كان فعال ام غير فعال يسمح لجزء معين من طيف التردد ان يمر من خلاله الى الاخراج يتم تصنيف المرشحات حسب نوع الترددات التي تمر بها.

والمرشح الفعال : هو مرشح يستخدم عنصر فعال (المكبر التشغيلي) وعناصر غير فعالة (مقاومات ومكثفات).

مميزات المرشحات الفعالة :

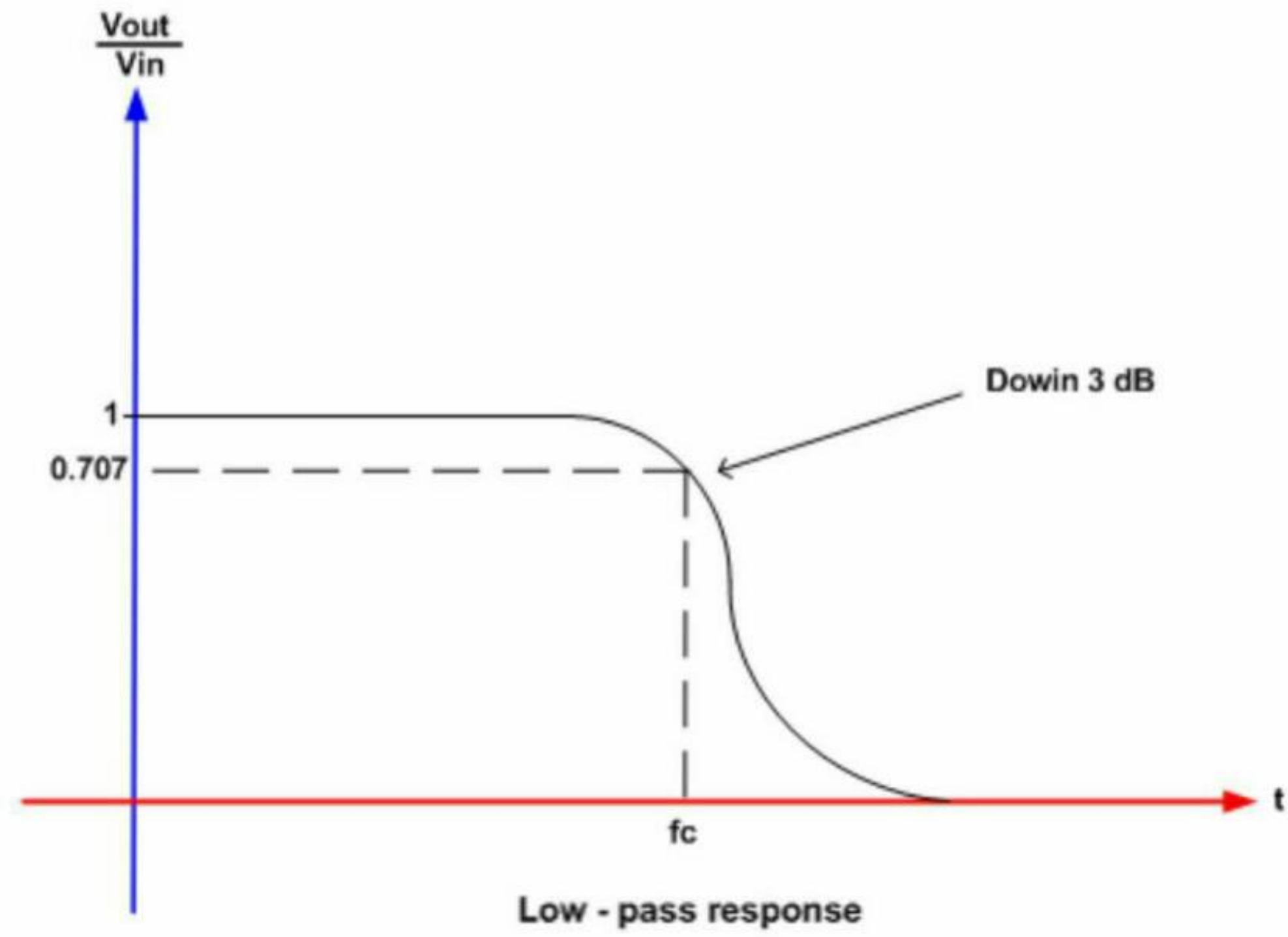
- (١) حذف الملفات غالية الثمن كبيرة الحجم .
- (٢) يعطى كسب للجهد .
- (٣) لها مقاومة خرج صغيرة ، بمعنى أنها لا تسبب أي حمل للدائرة الموجود بها المرشح .

انواع المرشحات حسب تمريرها للتردد :

١. مرشح امرار تردد منخفض LPF حيث يمرر الترددات المنخفضة ويمنع الترددات العالية.
٢. مرشح امرار تردد عالي HPF يسمح للترددات العالية أن تمر ويمنع الترددات المنخفضة .
٣. مرشح امرار نطاق معين من الترددات BPF حيث يسمح لنطاق معين من الترددات أن تمر ويمنع الترددات الأعلى والأقل من هذا النطاق والشكل التالي يوضح منحنى الاستجابة لهذه المرشحات.

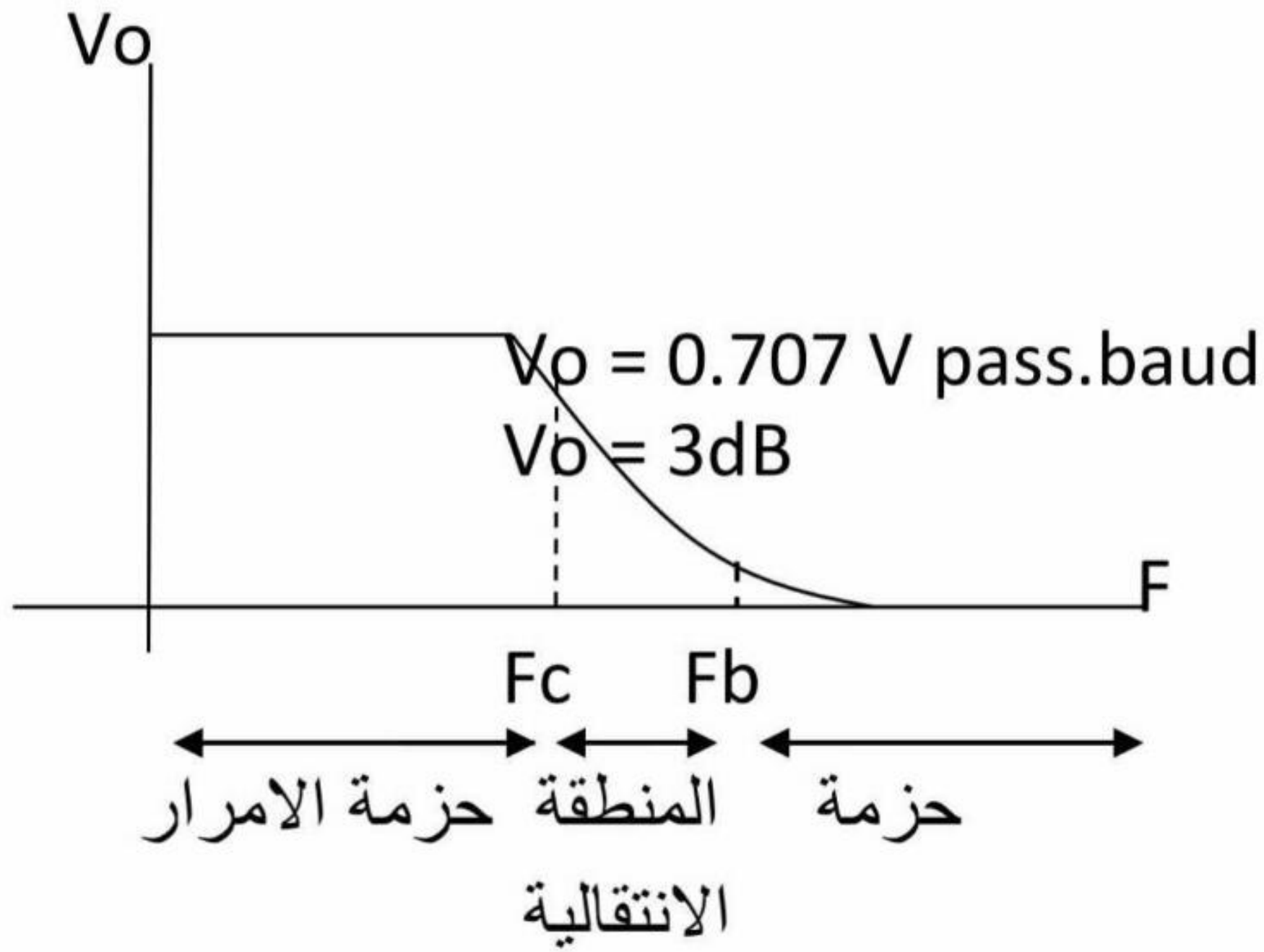
١- مرشح الامرار الواطئ ((L.P.F))

يسمح بمرور الترددات من الصفر لغاية تردد قطع منتخب والترددات التي فوق تردد القطع يتم اضعافها وكما في الشكل ان مدى الترددات من صفر الى (f_c) يسمى حزمة الامرار اما مدى الترددات فوق (f_c) يسمى حزمة الايقاف.

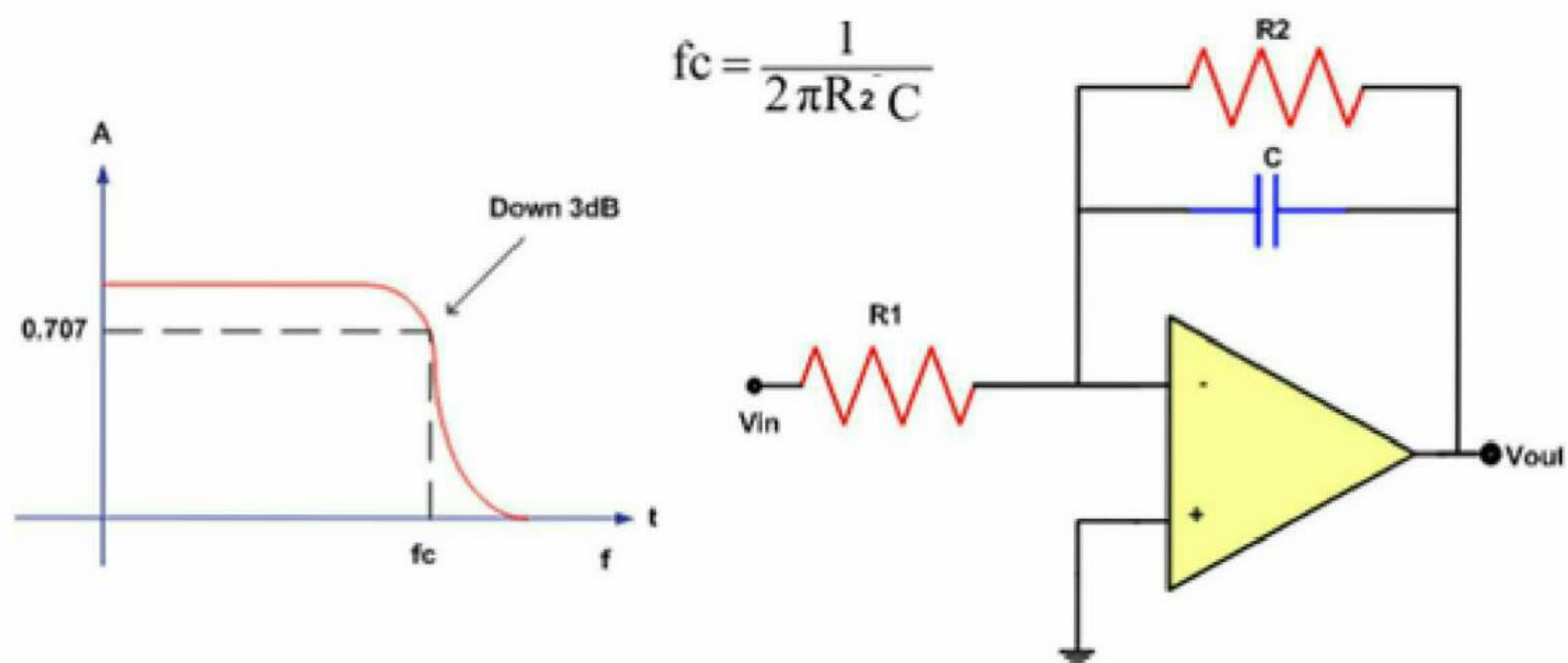


شكل ١ - منحنى الخواص المثالي

ان هذا المنحنى لا يمكن الحصول عليه عمليا بواسطة مكونات الدائرة المتوفرة لذلك يستخدم المنحنى في الشكل (2) حيث تسمى مدى الترددات بين $(F_b \& F_c)$ بالمنطقة الانتقالية حيث ان في هذه المنطقة تعتمد خصائص المرشح والتي فيها يتغير مقدار الانحناء.



تردد القطع F_c فهو التردد الذي تكون عنده فولتية الاخراج بمقدار (3dB) .



الشكل (٣) مرشح مرور واطئ فعال

الشكل (٣) بين مرشح مرور واطئ فعال ويحمل هذا المرشح كالتالي عند التردد الواطئة تظهر المتسعة مفتوحة والدائرة تعمل مثل مكبر قالب بكسب فولتية مقدار $(-R_F / R_1)$ مرفع زيادة التردد ثقل المانعة السعوية مسببة هبوط كسب الفولتية وعندما يقترب التردد من ما لانهاية تظهر المتسعة كدائرة قصر ويقترب كسب الفولتية من صفر.

عمل الدائر :

$$X_C = \frac{1}{2\pi f C}$$

معاوقة المكثف

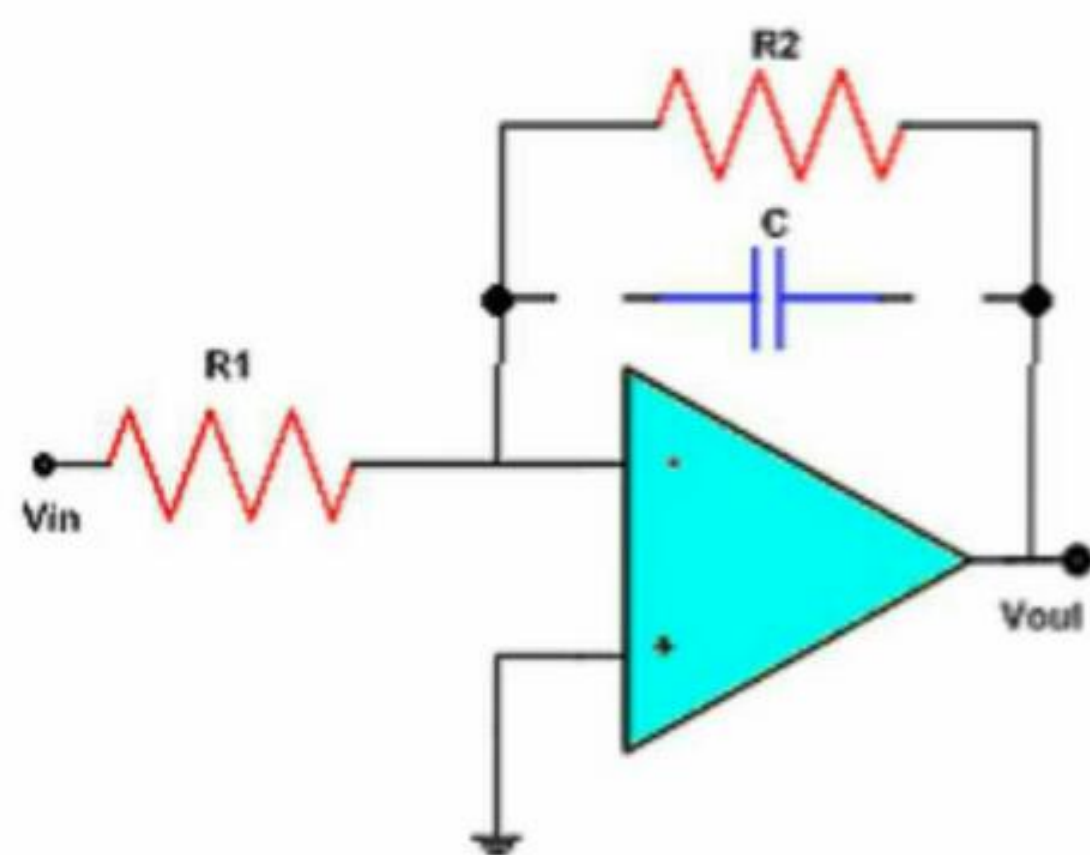
(١) عند التردد المنخفض $F \ll$ صغيرة ، فتكون مقاومة المكثف كبيرة ويظهر كأنه دائرة

مفتوحة. ويعمل المكبر التشغيلي كأنه مكبر عاكس له كسب جهد يساوي $-\frac{R_2}{R_1}$.

(٢) عند التردد العالي $F \gg$ كبيرة . تكون مقاومة المكثف صغيرة جداً ، وكأنه دائرة قصر

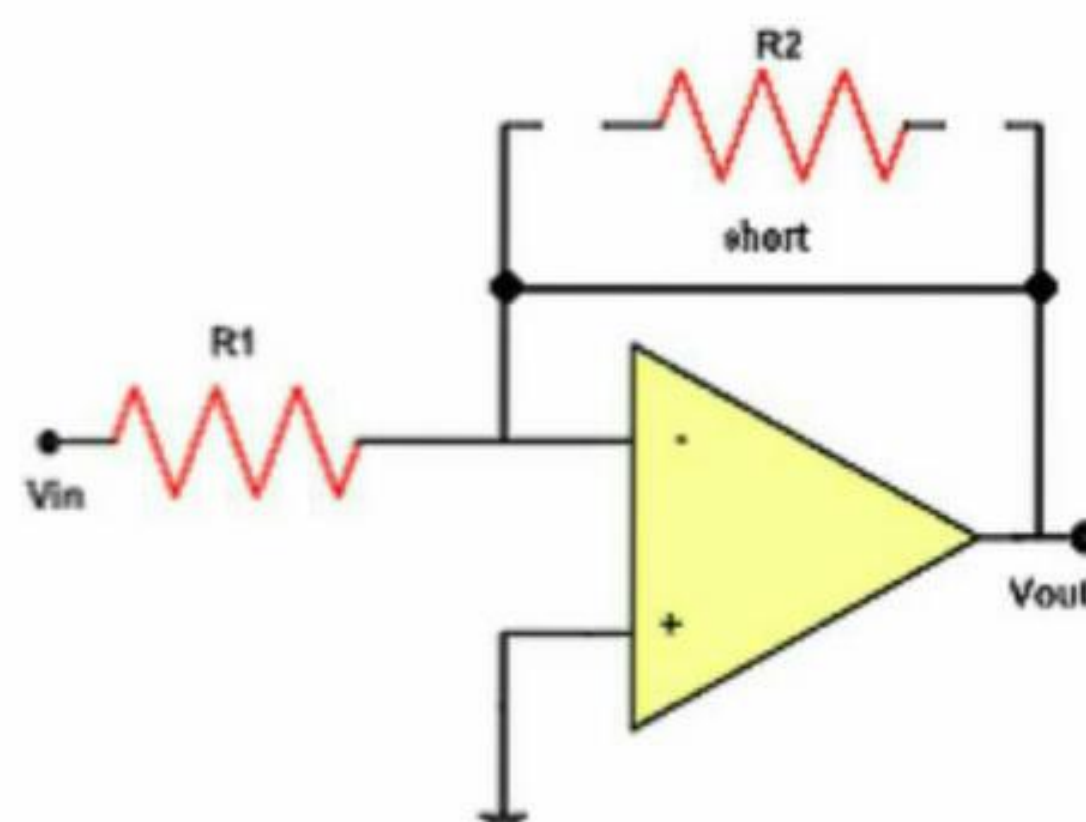
(short) فيقل كسب الجهد حتى يصبح صفراً عند الترددات العالية جداً ، فيصبح جهد

الخرج صفر .



عند التردد المنخفض

$$V_O = \frac{-R_2}{R_1} V_i$$

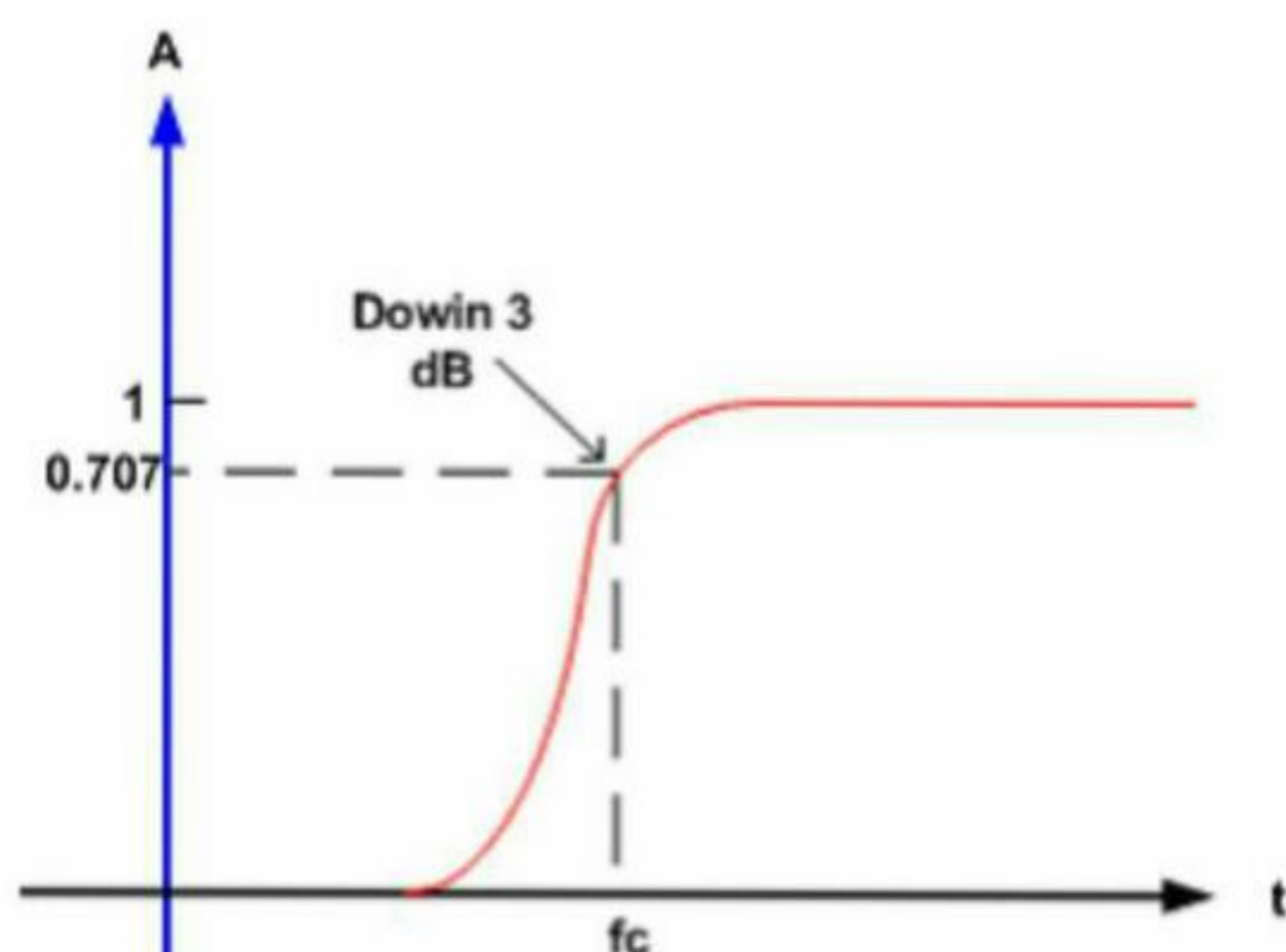


عند الترددات العالي جداً

$$V_O \approx \frac{0}{R_2} V_i = 0$$

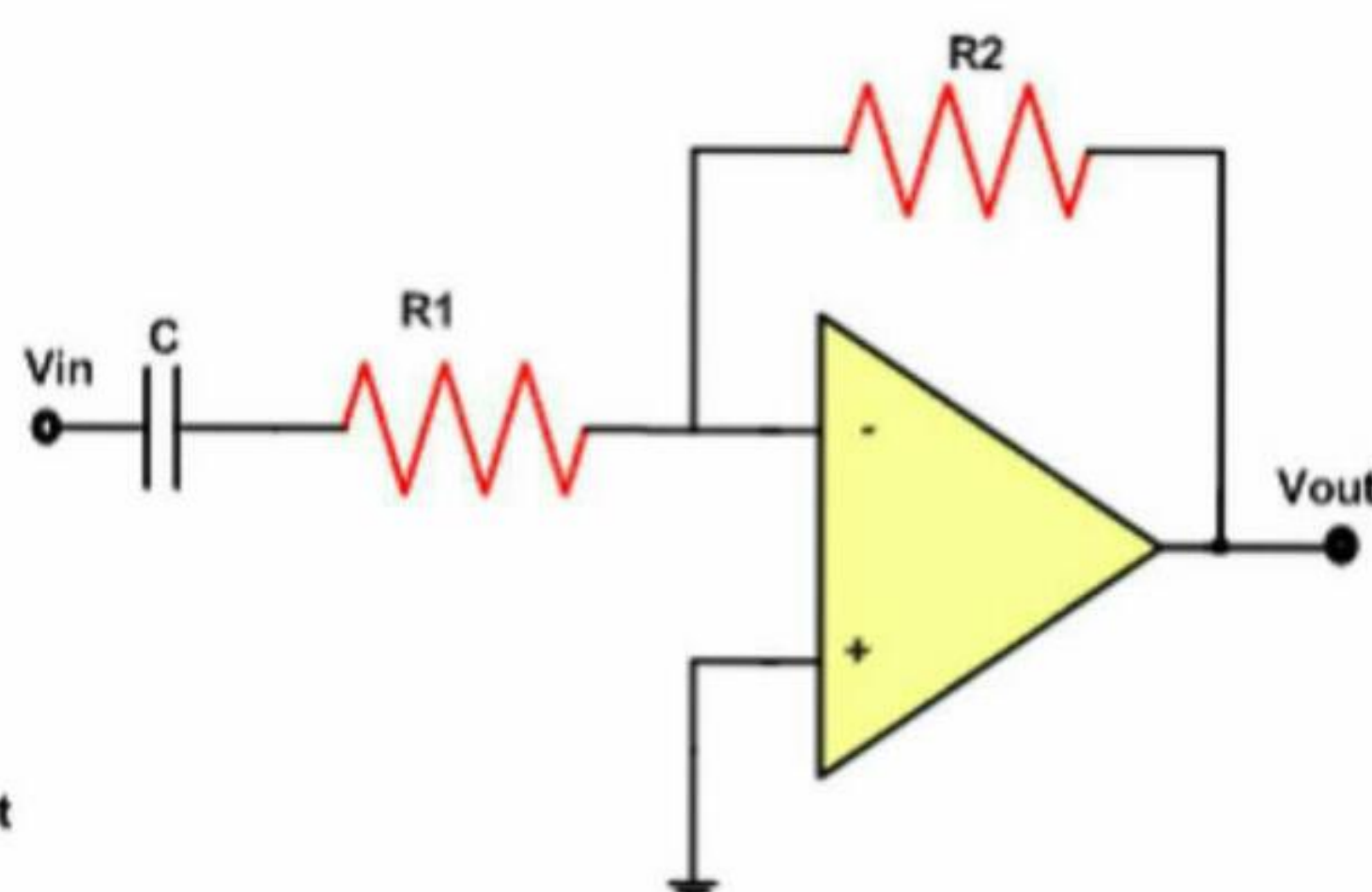
٢- مرشح الامرار العالي (H.P.F)

يقوم هذا المرشح باضعاف كل الترددات من الصف الى قيمة f_c ويمرر كل الترددات التي فوق f_c لغاية حدود تردد مرشح الامرار العالي وكما مبين في الشكل (١) وهو يمثل منحنى الخواص المثالية والذي لايمكن الحصول عليه عمليا اما المنحنى الواقعي فهو المنحنى في الشكل رقم ٢-٢-



شكل العلاقة بين التردد والكسب لمرشح HPF

الشكل رقم ٣-



شكل مبسط لمرشح فعال امرار تردد عالي (درجة اولى)

الشكل رقم ٢-

الشكل رقم ٢- بين مرشح مرور عالي فعال وعمله يكون كالتالي عند الترددات الواطئة تظهر المتسعة مفتوحة ويقترب كسب الفولتية من الصفر. اما عند الترددات العالية تظهر المتسعة مقصور وتصبح الدائرة مكبرا قالبا بكسب فولتية قدرة $(-R_F / R_1)$. حيث ان

$$f_c = \frac{1}{2\pi R_1 C}$$

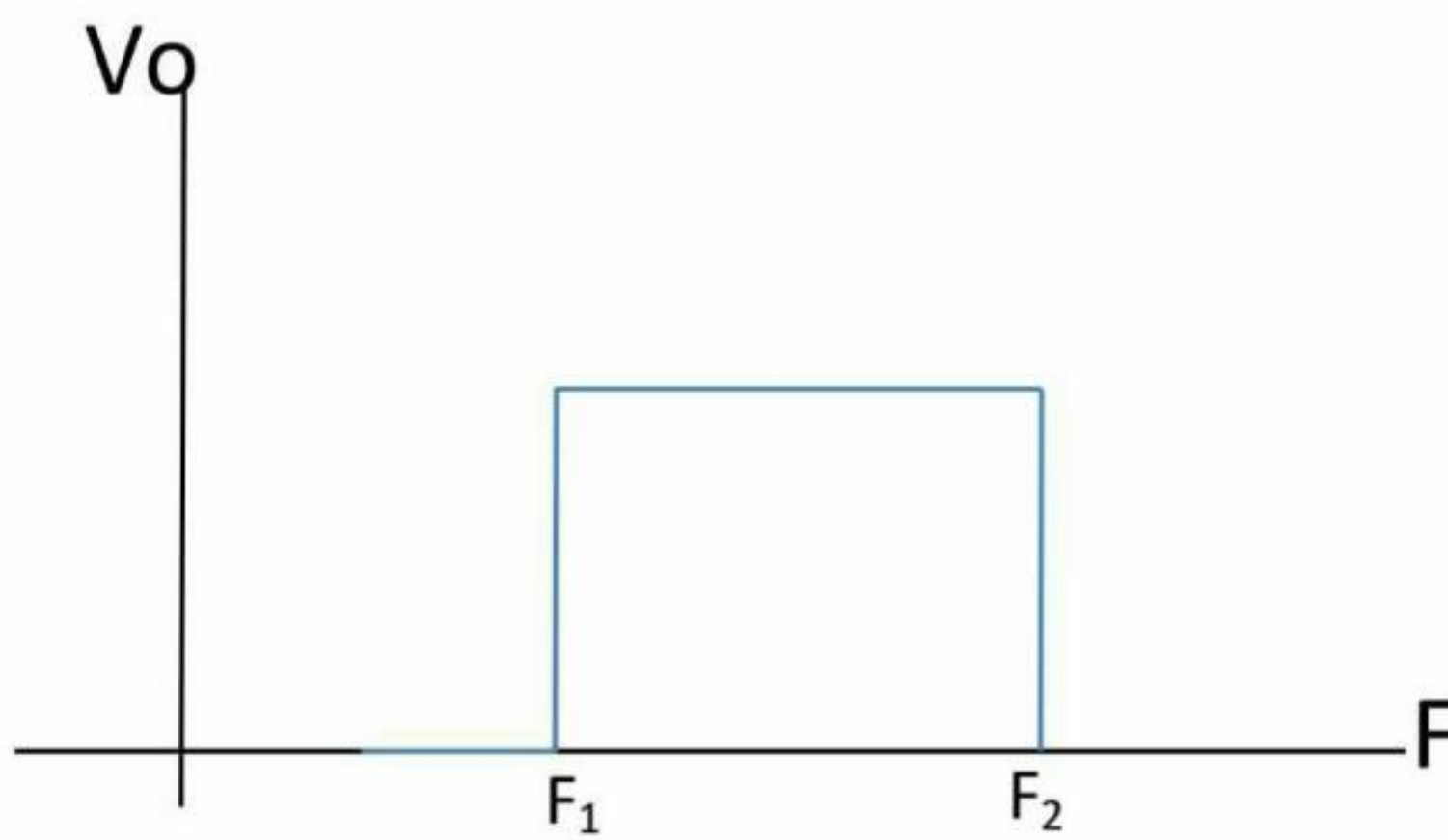
٣- مرشح امرار الحزمة (Band pass filter)

يقوم هذا المرشح بإمرار كل الترددات التي تقع بين تردد القطع الأدنى F_1 وتردد القطع الأعلى F_2 اما الترددات التي قبل F_1 وبعد F_2 فيتم اضعافها ولا تمر ويوضح الشكل ١- الخواص المثالية لهذا المرشح اما منحنى الخواص الواقعية فيظهر في الشكل رقم ٢ - وتوجد في هذا المنحنى منطقتين انتقاليتين بين الطرفين (F_1, F_2) اما F_0 فيمثل الوسط الهندسي بين F_1 & F_2 وقيمه تساوي

$$F_0 = \sqrt{F_1 F_2}$$

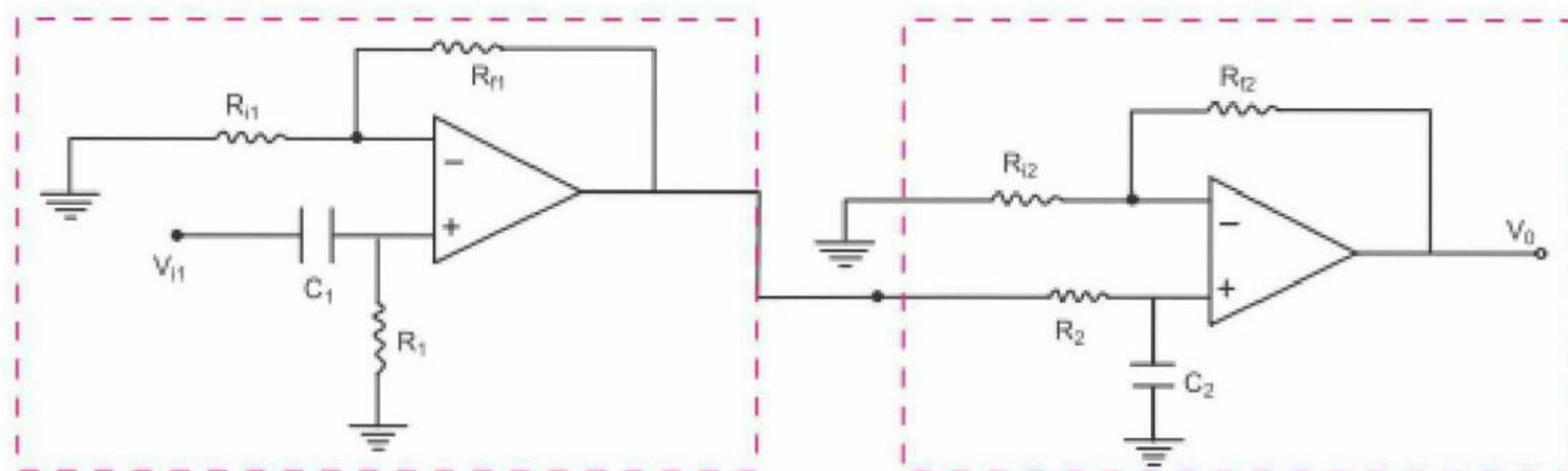
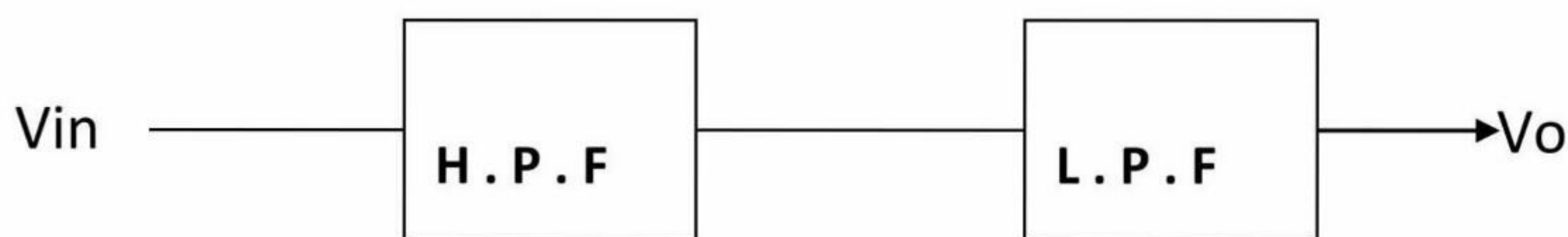
حيث ان $w_{c1} = \frac{1}{R_H C_H}$ و $w_{c2} = \frac{1}{R_L C_L}$ والكسب يساوي $\frac{R_f}{R_i} = \frac{k w_{c1}}{w_{c1} + w_{c2}}$

$$R_f = \frac{k R_i w_{c1}}{w_{c1} + w_{c2}} \text{ أو } R_f = \frac{k R_i w_{c1}}{w_{c1} + w_{c2}}$$



الشكل ١-١

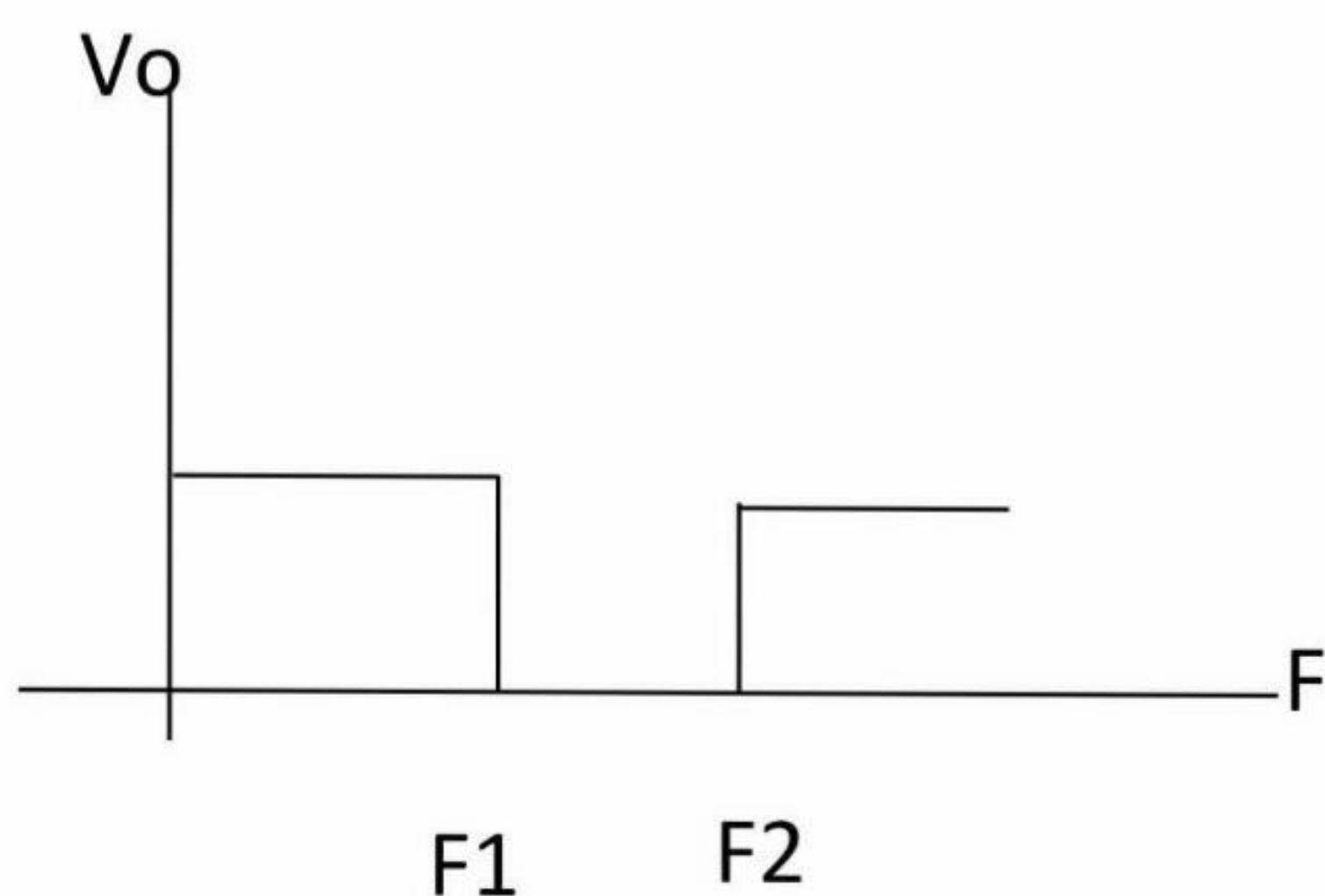
ويمكن الحصول على هذا المرشح يدمج مرشحين الاول للترددات العالية والثاني للترددات الواطئة وكما بين في الشكل



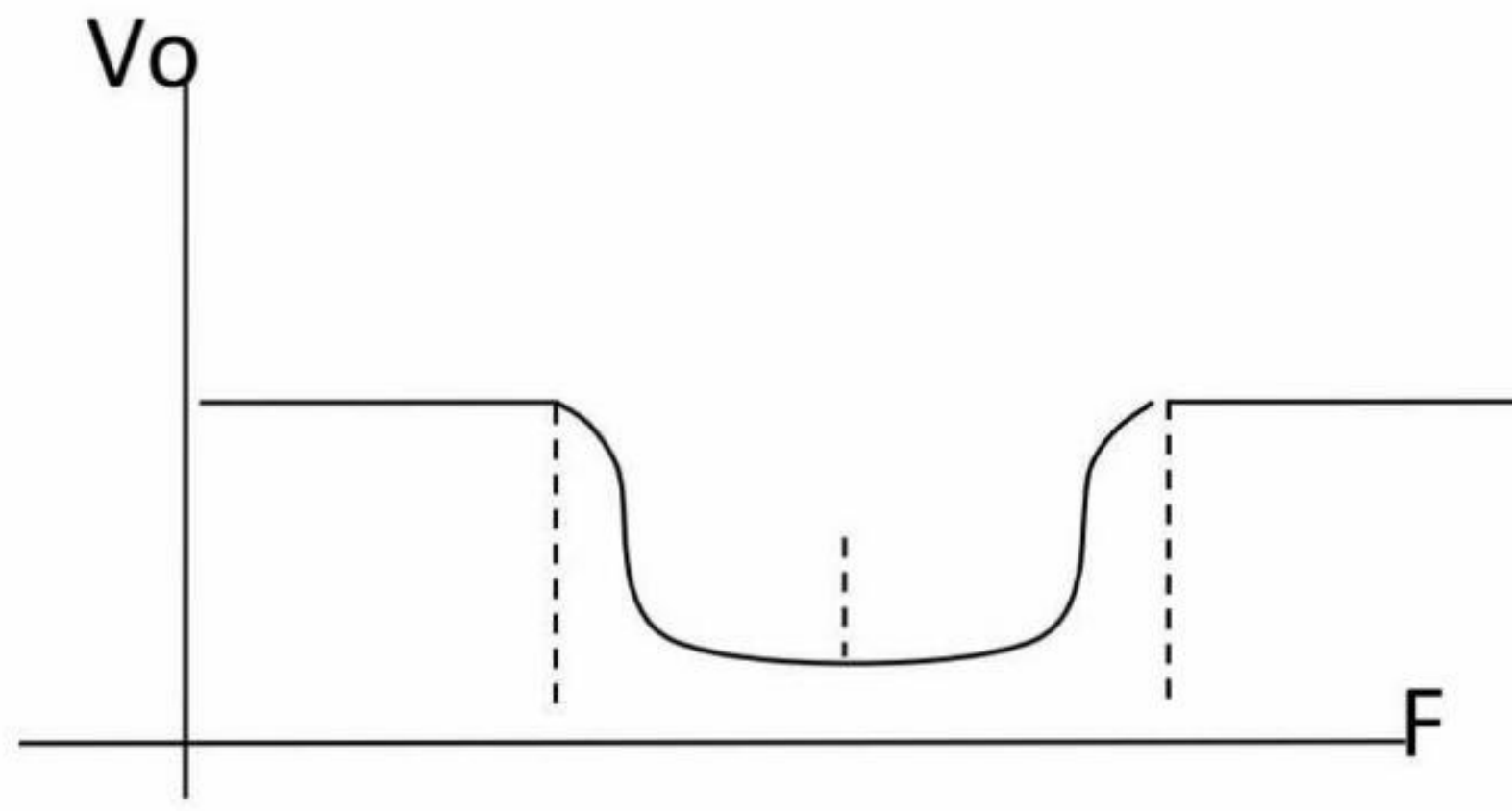
مرشح تمرير ترددات النطاق الفعال

مرشح مانع الحزمة (Band reject filter)

يقوم هذا المرشح باضعاف او منع كل الترددات بين F_1 و F_2 ويمرر باقي الترددات وتعتبر للخواص المثالية لمرشح المنع قيمة للخواص الترددية المثالية لمرشح امرار الحزمة وعندما يتم تضيق حزمة الترددات الغير مسموح بها يسمى عند ذلك بمرشح الاخدود ويستخدم هذا النوع من المرشحات في ازالة الترددات الغير مرغوب فيها مثال ذلك حذف التردد 60Hz في الفطومات السمعية الشكل ١ يمثل الخواص المثالية اما شكل ٢- يمثل الخواص الواقعية.

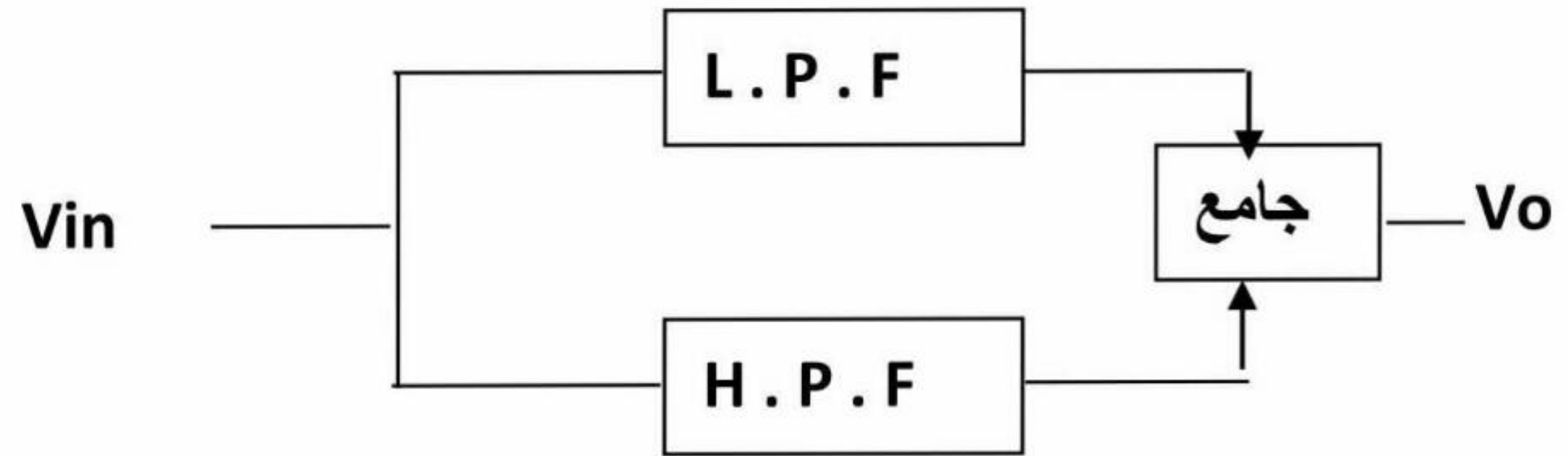


شكل ١- ١



شكل رقم -٢-

يمكن الحصول على مرشح مانع الحزمة بجمع اخراج مرشح ترددات واطئة ومرشح ترددات عالية وكما مبين في الشكل التالي.



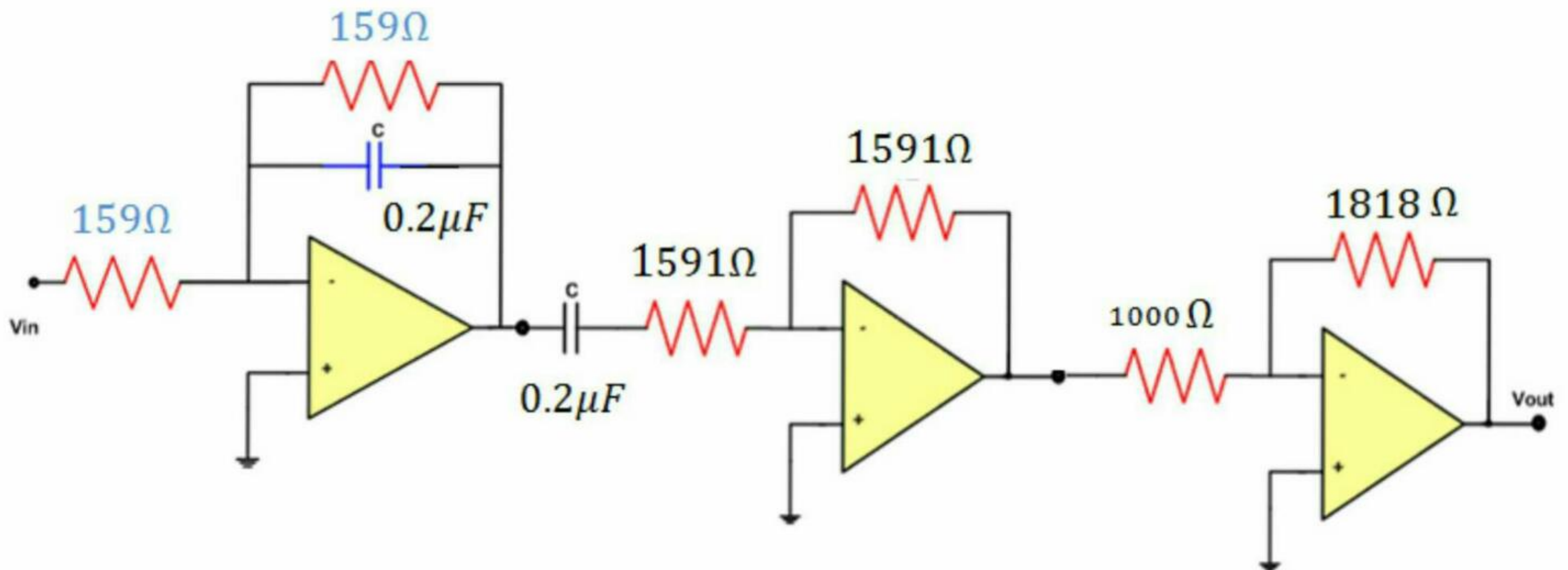
مثال : صمم مرشح مرشح امرار الحزمة (Band pass filter) اذا علمت الكسب هو ٢، و $W_{c1} = 500$ و $W_{c2} = 5000$ والمتسعة $C = 0.2\mu F$.
الحل:

$$W_{c1} = \frac{1}{R_H C_H} \rightarrow R_H = \frac{1}{W_{c1} C_H} = \frac{1}{2\pi \cdot 500 \cdot 0.2 \cdot 10^{-6}} = 1591\Omega$$

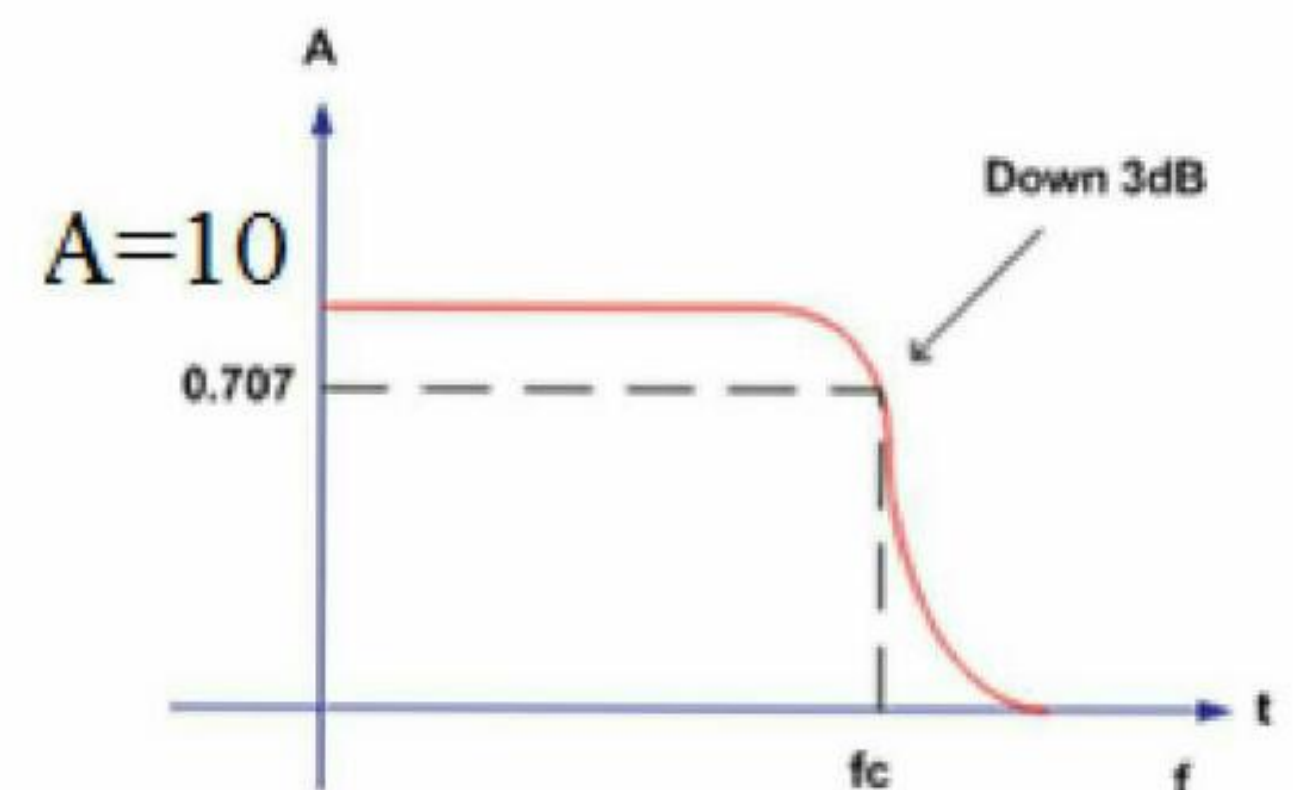
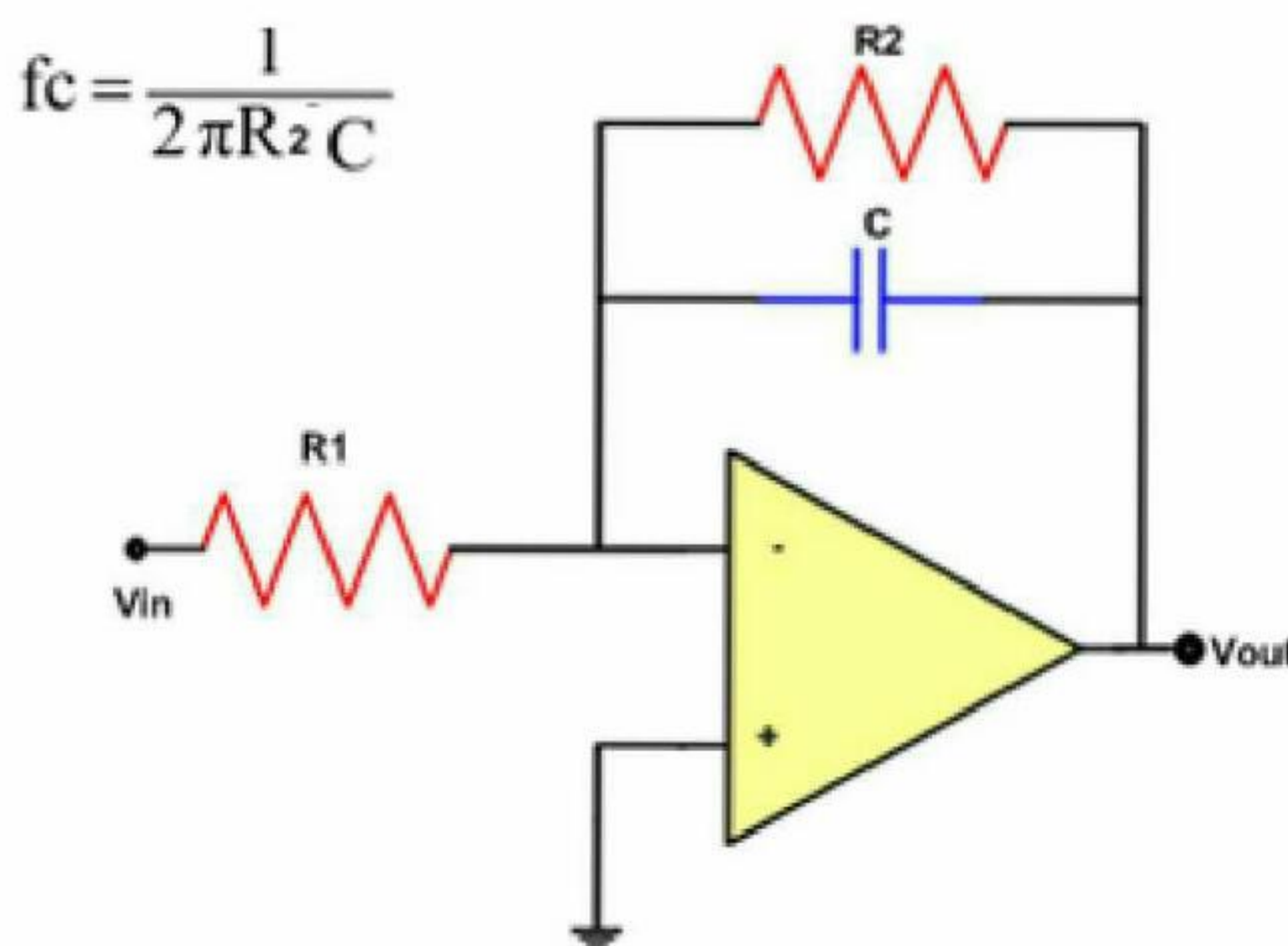
$$W_{c2} = \frac{1}{R_L C_L} \rightarrow R_L = \frac{1}{W_{c2} C_L} = \frac{1}{2\pi \cdot 5000 \cdot 0.2 \cdot 10^{-6}} = 159\Omega$$

الكسب يحدد قيم المقاومات لذلك نختار واحدة من المقاومات ونحدد الثانية على اساسها. سوف نختار

$$R_f = \frac{k R_i W_{c1}}{W_{c1} + W_{c2}} = \frac{2 \cdot 1000 \cdot 500}{5000 + 500} = 1818\Omega \text{ ، } R_i = 1k\Omega \text{ سوف ينتج}$$



مثال (٢): صمم دائرة مرشح امرار واطيء فعال يستجيب الى الترددات الواطئة لحد $(f_c = 1KHz)$.



نفرض ان قيمة الكسب $10 = \frac{R_2}{R_1}$ ، ونفرض قيم المقاومة $R_1 = 1k\Omega$ ، اذا $R_2 = 10k\Omega$

$$f_c = \frac{1}{2 * \pi * 10000 * C}$$

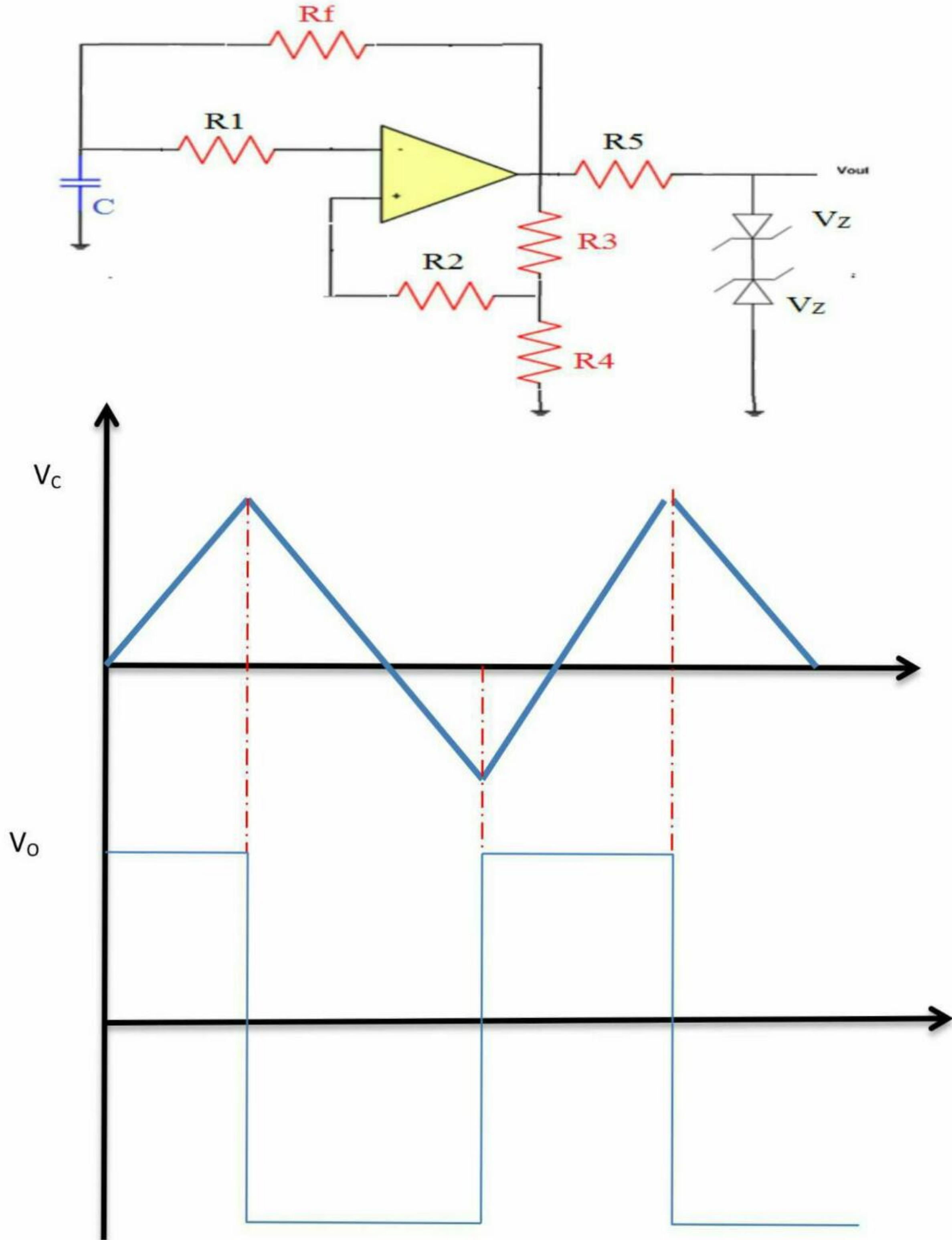
$$C = \frac{1}{2 * \pi * 10000 * 1000} = 15.9 nF$$

وبذلك تكون قيمة المتسعة $15.9 nF$ لكي يستجيب المرشح للترددات المطلوبة.

مولدات الموجات باستخدام مكبر العمليات

مولد الموجه المربعة Square wave generator

ان ربط دايودين من الزنر دايود بشكل متعاكس يسيطر على سعة فولتية الاخراج ويتم تحديدها بقيمة $(+V_Z, -V_Z)$. المقاومة R_f والتمسعة C توفر دائرة توقيت للمكبر عند عمله كمقارن. تربط التغذية الخلفية الى الطرف الغير قالب وتتم بواسطة مجزئ الجهد R_3 و R_4 ، حيث يكون معامل التغذية الخلفية β يساوي $\beta = \frac{R_4}{R_3 + R_4}$.



مقاومة الادخال R1 تفيد في ضمان ممانعة عالية للمكبر ولحماية الادخال. ولتوضيح عمل الدائرة ، فعند تغذية المذبذب بالقدرة اللازمة من المصدر المستمر ($\bar{V}_{CC}$) سوف تظهر فولتية عبر طرفي الدخل وبخاصة عند الطرف الغير قالب . هذه الاشارة تدفع المضخم الى التشبع بسبب الكسب العالي للدائرة المفتوحة ولنفرض ان المضخم قد وصل الى التشبع باتجاه الفولتية الموجبة ($+V_{CC}$) ،فأن جزء من هذه الاشارة ترتد الى الطرف غير القالب وتصبح الفولتية الراجعة (المرتدة) بمقدار βv . بما ان فولتية الاخراج موجبة تبدأ المتسعة (C) بالشحن ومن خلال المقاومة R_f . وتستمر بالشحن الى ان تصبح فولتية المتسعة اكبر من الفولتية المرتدة عند ذلك يدخل المضخم الى التشبع ولكن باتجاه الفولتية السالبة ($-V_{CC}$) ،لان عمله كمقارن، وفي هذه الاثناء تبدأ المتسعة بالتفريغ خلال المقاومة R_f . غير ان اسبب التفريغ عن الفولتية المرتدة عندها تقفز فولتية الخرج الى منسوب التشبع الموجب وتعاد الدورة من جديد.

ان الفترة الزمنية المولد الموجه المرتبة تساوي

$$T = 2R_f C \ln \left(1 + \frac{1 + \beta}{1 - \beta} \right) = 2R_f C \ln \left(1 + \frac{2R_4}{R_3} \right) =$$

ان اقصى تردد لهذه الدائرة يحدد حسب نوع المذبذب واستقرارية التردد تعتمد بشكل اولي على استقرارية الزنر دايود والمقاومة R5 تفيد في منع مرور تيار زائد في الزنر دايود
مثال: ١

اذا علمت ان مكونات المذبذب الغير مستقر (مولد الموجة المربعة) هي
 $R_f = R_3 = R_4 = 10k\Omega$ ، $C = 0.22\mu F$. احسب تردد التذبذب
الحل:

يكون زمن الدورة الواحدة

$$\begin{aligned} T &= 2R_f C \ln \left(1 + \frac{1 + \beta}{1 - \beta} \right) \\ &= 2R_f C \ln \left(1 + \frac{2R_4}{R_3} \right) = 2 * 10 * 10^3 * 0.22 * 10^{-6} * \ln \left(1 + \frac{2 * 10 * 10^3}{10 * 10^3} \right) \\ T &= 4.8 ms \end{aligned}$$

$$f = \frac{1}{T} = \frac{1}{4.8 * 10^{-3}} = 207Hz$$

مثال: ٢

إذا كانت $R_3 = 100k\Omega$ ، $R_4 = 50k\Omega$ ، $\mp V_{CC} = \mp 15$. استخرج قيمة الفولتية المرتدة (V_b) .

الحل:

$$V_b = \beta V_{CC}$$

$$= \left(\frac{R_4}{R_3 + R_4} \right) * V_{CC}$$

$$\left(\frac{50 * 10^3}{100 * 10^3 + 50 * 10^3} \right) * 15 = 5V$$

بما ان الفولتية المرتدة متماثلة حول المحور المرجعي وذات سعة واحدة في الاتجاهين السالب والموجب اذن

$$V_b = \mp 5V$$

مولدة الموجبة المثلثة Triangle wave Generator

يقوم مولد الموجة المثلثة بتوليد فولتية مشابهة لشكل المثلث وبصورة دورية ويتكون المولد من مقارن ذي هسترة ومكامل وكما في الشكل حيث يولد المقارن ذي الهسترة موجة مربعة تدخل الى المكامل الذي يحولها الى موجة مثلثة

إذا كانت اقصى فولتية موجة على اخراج المقارن هي (+13V) فأن تيار شحن المستعة

ويكون هذا التيار ثابتا والشحنة على المتسعة تساوي $Q = I_{in} * t$ وبما $I_C = I_{in} = \frac{V_1}{R_1}$

$$Q = C * V_C$$

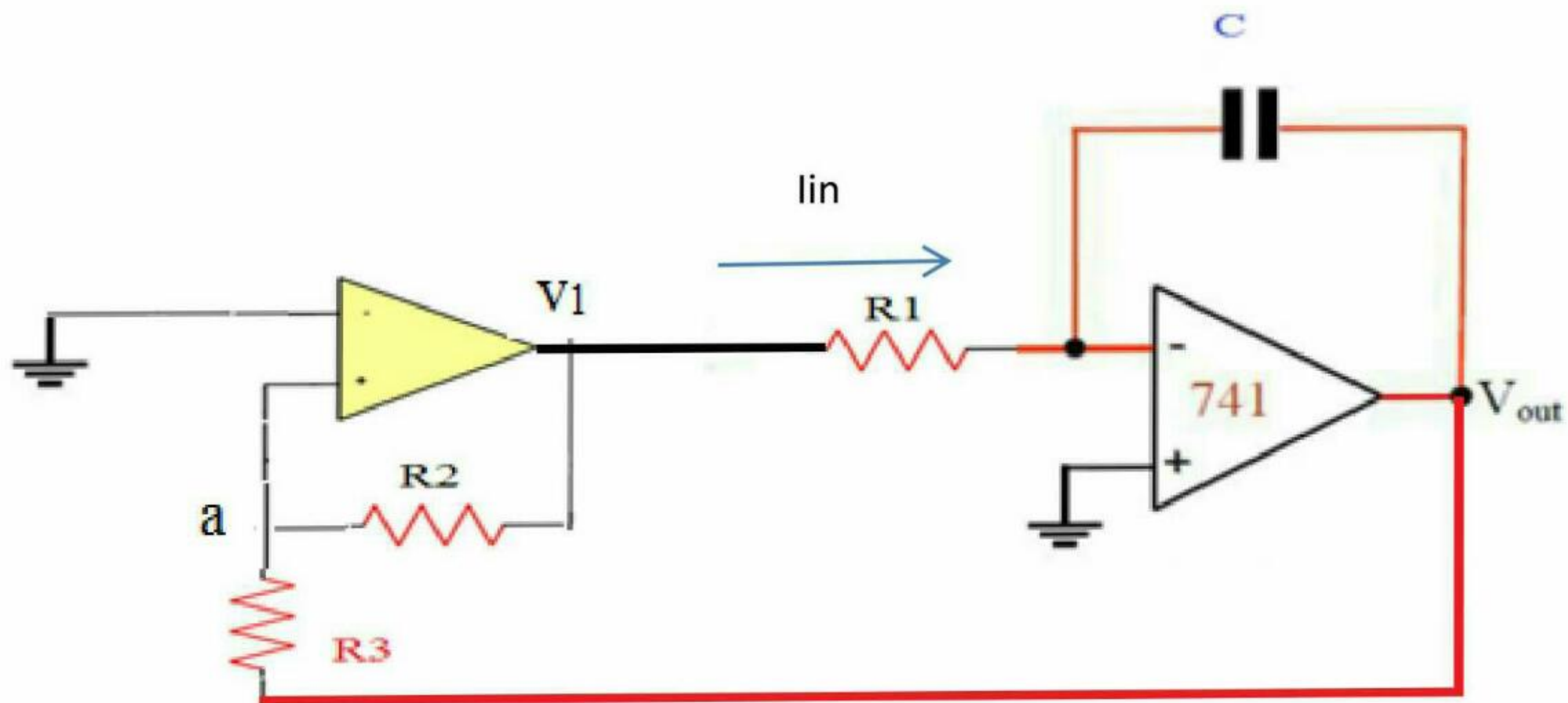
$$\therefore C * V_C = I_{in} * t = \frac{V_1}{R_1} * t$$

وبما ان اخراج المكامل هو

$$V_{out} = -V_C$$

$$V_{out} = -\frac{V_1}{C * R_1} * t$$

$$f = \frac{1}{R_1 * C} \left(\frac{R_2}{R_3} \right)$$



مولد موجة مثلثة

وهذا يعني ان الفولتية المتكاملة تهبط بصورة خطية وعندما تصبح فولتية المقارن سالبة كما في الشكل اعلاه فان فولتية الاخراج للمقارن تنتقل من (+13V) الى (-13V) أي سوف تغذي فولتية سالبة الى ادخال المكامل و بذلك يقوم المكامل الان بتكامل الفولتية بالاتجاه الموجب ويستمر التكامل بهذا الاتجاه الى ان تثير فولتية اخراج المقارن الى الحالة الموجبة حيث تحدث نقطة انقلاب المقارن وتكون

فولتية مقدارها صفر على طرف الادخال الموجب للمقارن التيار IR1 دائما يساوي IR2 عند نقطة الانقلاب .

مثال :

احسب تردد الإشارة المتولدة لمولد الموجه المثلثة اذا علمت ان $R2 = 56k\Omega$, $C = 0.022 \mu f$, $R3=18k\Omega$, $R1= 22k\Omega$,
الحل

$$F = \frac{1}{R1C} \left(\frac{R2}{R3} \right)$$
$$= \frac{1}{(22k\Omega)(0.022\mu f)} \left(\frac{56k\Omega}{18k\Omega} \right)$$
$$F = 6.43kHz$$

المهزاز احادي الاستقرارية باستخدام مكبر العمليات

الدائرة في الشكل تمثل دائرة هزاز احادي الاستقرارية وباستخدام مكبر العمليات والذي يعمل كمقارن للفولتية المطلقة على الادخال القالب مع الفولتية المطلقة على الادخال غير القالب ولنوضح عمل الدائرة نفرض انها في حالة الاستقرار حيث الاخراج $(V_o=+V_{cc})$ والثنائي D1 يكون في حالة انحياز امامي مما يجعل فولتية المتسعة تساوي $(0.7v)$ أي ان $(V_a=V_c=0.7)$ وبما انه

$$V_b = \left(\frac{R_2}{R_1+R_2} \right) * V_o$$

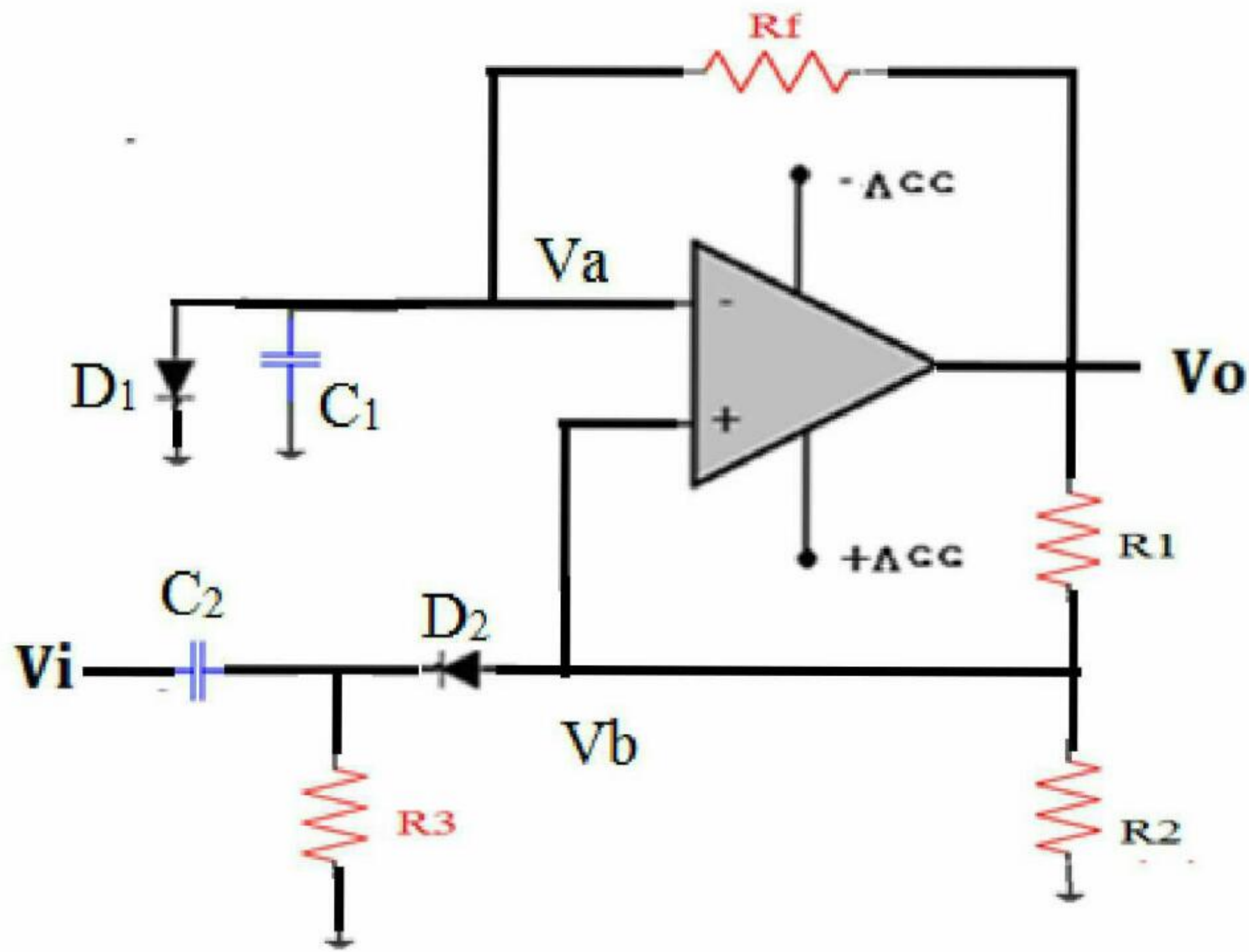
وبالتأكيد (V_b) اكبر من الفولتية (V_a) لذلك تحافظ على حالة الاستقرار الموجب لفولتية الاخراج V_o وتكون القيمة $(+V_{cc})$.

وعند تحفيز المذبذب بنبضة قرح سالبة $(-V_i)$ على الطرف الغير قالب لمكبر العمليات عبر الثنائي D2 واذا كانت قيمتها تتجاوز قيمة (V_b) سوف تؤدي هذه النبضة الى تغيير حالة الاخراج الى

$(V_o = -V_{cc})$. عندها يكون D_1 بالانحياز العكسي وتبدأ المتسعة C_1 بالشحن بالتجاه السالب، فإذا صارت (V_a) أكثر سلباً من (V_b) أي تكون V_b أكبر من V_a فإن خرج المكبر سيعود الى التشبع الموجب وعندما تصبح $V_o = +V_{cc}$.

ان قيمة V_a السالبة لفترة معينة تحدد بقيم العناصر $(R_f \& C_1)$ بالإضافة للنسبة بين R_1 الى R_2 وعلى فرض ان النسبة تساوي 10 فعليه تكون فترة الاستقرار السالبة في خرج المذبذب (t_p) هي:

$$t_p = 0.1 R_f C_1$$



قـادـح شـمـيـث (المقارن المتجدد) (Regenerative Comparator) schmitt trigger

المقارن المتجدد الذي توضحه الدائرة بالشكل التالي a في المعتاد يسمى قـادـح شـمـيـث . جهد الدخل يطبق على إلى الطرف العاكس 2 بينما يطبق جهد التغذية الراجعة إلى الطرف غير العاكس 1. معامل التغذية الراجعة β يعطى بدلالة المقاومات كما يأتي:

$$\beta = R_2 / (R_1 + R_2)$$

عندما $R_2 = 100 \Omega$, $R_1 = 10 K$, $A_V = - 5000$ فإن معامل كسب الحلقة loop gain يكون كما يأتي:

$$-\beta A_V = - A_V \beta = R_2 / (R_1 + R_2)$$

$$= 0.1 \times 5000 / 10.1 = 49.5 \gg 1$$

بفرض ان $v_i < v_1$ حتى ان :

$$v_O = + V_O (+5V)$$

فإنه باستخدام قاعدة superposition ومن الشكل a نجد ان :

$$v_1 = [V_R R_1 / (R_1 + R_2)] + [V_O R_2 / (R_1 + R_2)] \equiv V_1$$

إذا زاد v_i فإن جهد الخرج V_O يبقى ثابتاً عند القيمة V_O , $v_1 = V_1 = \text{constant}$ حتى ان $v_i = V_1$. عند جهد العتبة هذه threshold أو يمكن ان يسمى أيضاً : critical or triggering voltage فإن جهد الخرج متجدداً يتحول إلى القيمة :

$$v_O = - V_O$$

ويبقى عند هذه القيمة طالما ان : $v_i > V_1$. خواص الانتقال transfer characteristic هذه يوضحها الشكل b.

الجهد عند الطرف غير العاكس للمكبر عندما $v_i > v_1$ يكون كالآتي:

$$v_1 = [V_R R_1 / (R_1 + R_2)] - [V_O R_2 / (R_1 + R_2)] \equiv V_2$$

لقيم البارامترات الموضحة بالشكل ومع $V_O = 5\text{ V}$ فإن:

$$V_1 = [V_R R_1 / (R_1 + R_2)] + [V_O R_2 / (R_1 + R_2)]$$

$$= [10 \times 10^3 \times 1/1000 (10 + 0.1)] + [0.1 \times 5 / (10 + 0.1)] = 0.99 + 0.05$$

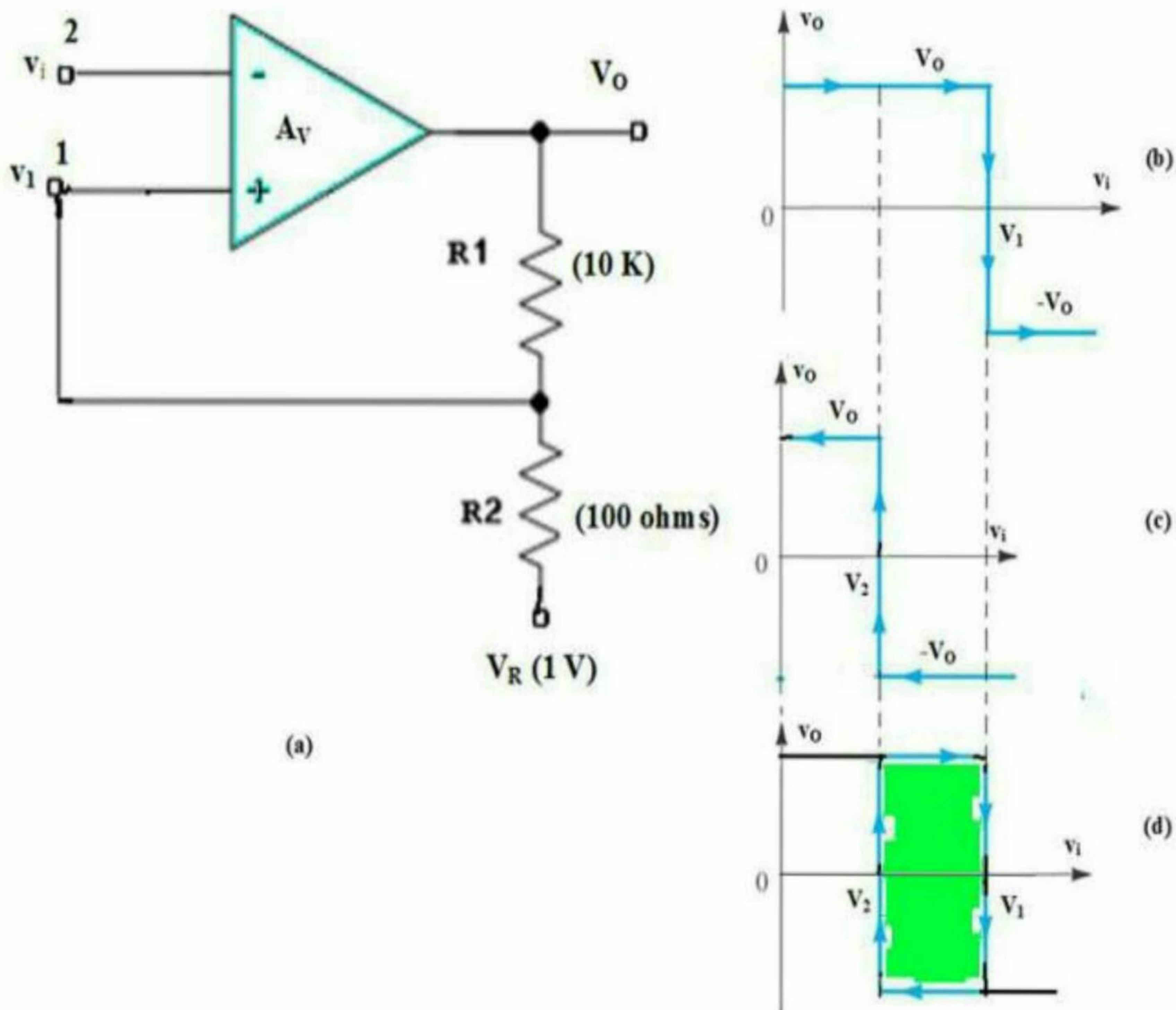
$$= 1.04\text{ V}$$

$$V_2 = [V_R R_1 / (R_1 + R_2)] - [V_O R_2 / (R_1 + R_2)] = 0.99 - 0.05 = 0.94\text{ V}$$

يلاحظ ان :

$V_2 < V_1$ والفرق بين هاتين القيمتين وهو V_H يسمى بالتخلفية hysteresis، وقيمته تكون كالتالي:

$$V_H = V_1 - V_2 = 2V_O R_2 / (R_1 + R_2) = 1.04 - 0.94 = 0.10\text{ V}$$



(a) A schmitt trigger. The transfer characteristics for (b) increasing v_i and (c) decreasing v_i (d) the composite input-output curve

فلاح شميت . b نزايد جهد V_i . c تناقص V_i . d منحنى جمع الدخل-الخروج.

الآن إذا تناقص v_i فإن جهد الخرج v_o يبقى ثابتاً عند القيمة V_o - حتى يساوي v_i الجهد عند الطرف 1 أو حتى : $v_i = V$. عند هذا الجهد يحدث انتقال متجدد :

Regenerative transition وكما بالشكل c الخرج يعود غالباً إلى $V_o + \Delta$. دالة الانتقال كاملة يوضحها الشكل d حيث الجزء المظلل (المستطيل الرأسى المحصور بين V_1 V_2) أي ان هذا الشكل يوضح ما يسمى بالتخلفية لقادح شميت وهو العلاقة بين الدخل والخرج.

الجزء المظلل يمكن عبوره إلى أحد الاتجاهين أما أجزاء الخطوط يتم الحصول عليها إذا تغير v_i طبقاً لما توضحه الأسهم. يلاحظ انه بسبب التخلفية فإن الدائرة يتم قدها عند الجهد الأعلى للإشارة المتزايدة أكثر من الإشارة المتناقصة.

وواضح ان الخرج يكون فقط إما موجب V_o + (جهد التشبع الموجب) أو سالب V_o - (جهد التشبع السالب).

ويوجد قيمتان لجهد الدخل هما:

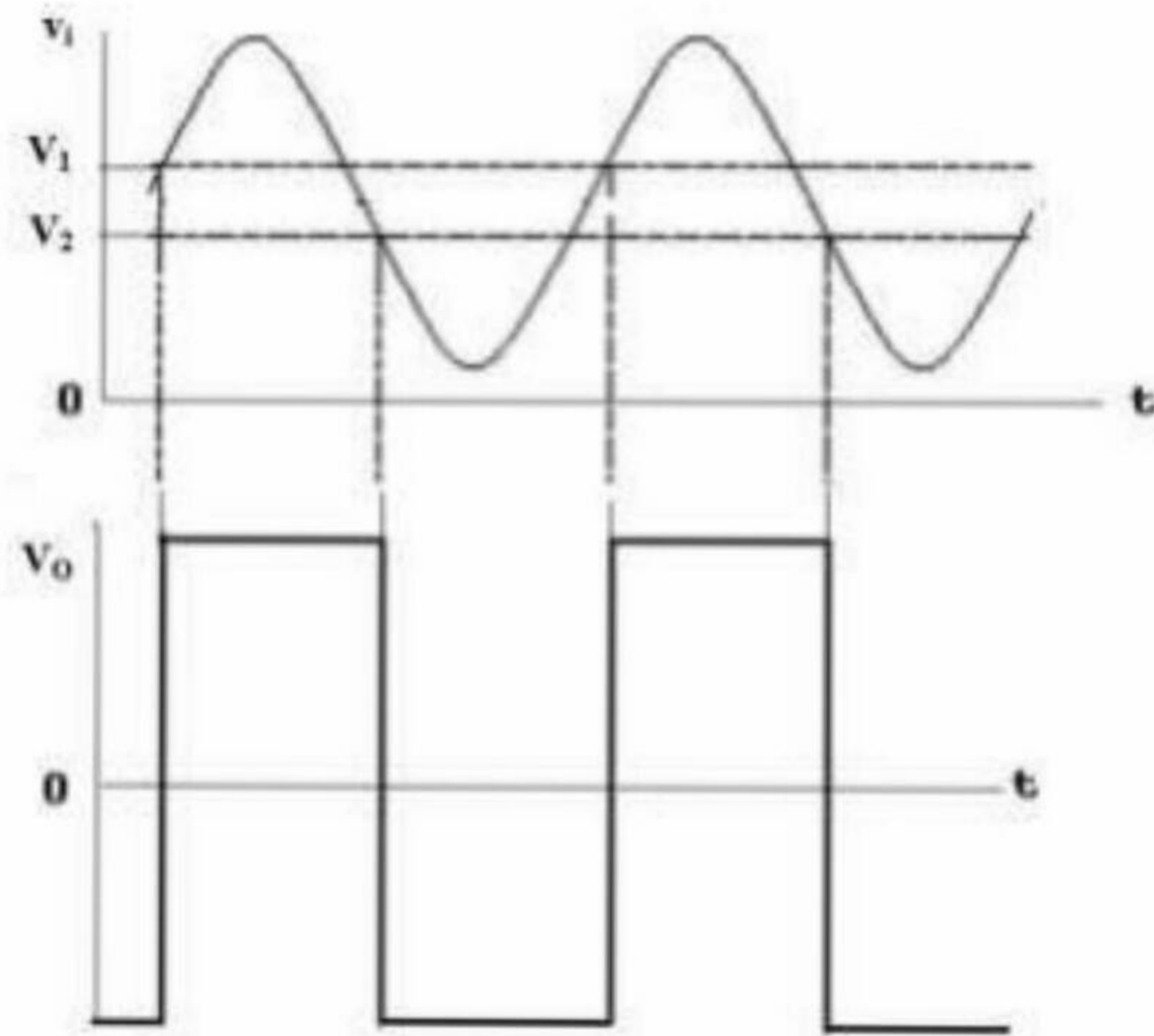
١- جهد السقوط العلوي (نقطة القذح العلوي) upper triggering point UTP والتي يبدأ عندها جهد الخرج في التحول من جهد التشبع الموجب إلى جهد التشبع السالب. والجهد V_1 يمثل هذا الجهد.

٢- جهد السقوط السفلي (نقطة القذح السفلي) lower triggering point LTP والتي يبدأ عندها جهد الخرج في التحول من جهد التشبع السالب إلى جهد التشبع الموجب. والجهد V_2 يمثل هذا الجهد.

وعلى الشكل d يتضح الأتي:

- ١- يكون الخرج موجبا وثابت ويساوي جهد التشبع الموجب طالما ان جهد الدخل v_i أقل من جهد نقطة السقوط العلوي UTP. ويمثل هذا الجهد V_i .
- ٢- إذا زاد جهد الدخل v_i عن جهد السقوط العلوي يتحول الخرج إلى جهد التشبع السالب ويكون جهد الخرج يساوي $-V_o$.
- ٣- يظل جهد الخرج سالب ويساوي $-V_o$ طالما كان v_i أكبر من جهد (نقطة) السقوط السفلي LTP.
- ٤- إذا قل جهد الدخل عن جهد السقوط السفلي LTP يتحول جهد الخرج إلى جهد التشبع الموجب وهكذا.

في الغالب ،الاستخدام المهم لقادح شमित هو لتحويل جهد الدخل المتغير ببطء إلى شكل موجي حاد للخرج (غير متصل) وهذا يحدث عند قيمة دقيقة لجهد الدخل. هذا المقارن المتجدد يمكن استخدامه في تطبيقات عديدة مثل كاشف عبور الصفر zero-crossing detector , و توليد موجات square waves from sine wave ومولد العلامات الزمنية Timing –markers generator from sine wave و.....الخ. مثال ذلك استخدام قادح شमित في توليد الموجات المربعة من الموجة الجيبية كما بالشكل ادناه إشارة الدخل اختيارية عدا انها تملك دورة excursion كبيرة بدرجة كافية لتجعل الدخل يبعد عن مدى حدود التخلفية V_H . الخرج يكون موجة مربعة كما بالشكل ادناه واتساعه its amplitude لا يعتمد على قيمة قمة -الى -قمة لموجة الدخل. الخرج يملك حافات رئيسية leading وحافات ذيل trailing edges اسرع من تلك للدخل.



Response of the schmitt trigger to an arbitrary input signal

555 Timer - المؤقت الزمني

١- الوصف العام -

555 المؤقت هو جهاز على درجة عالية من الاستقرار ويستخدم في توليد فترات (أزمنة) تأخير دقيقة time delay أو ذبذبات oscillation .

المؤقت 555 مزود بأطراف إضافية للبدء (الاشعال - القدح triggering) وللتصفير (التحرير resetting) تستخدم عند الحاجة.

عند العمل بنظام "التأخير الزمني" (يسمى مذبذب متعدد أحادي الاستقرار (monostable) يتم التحكم وبدقة فقط عن طريق دائرة مقاومة ومكثف خارجية.

عند العمل بنظام "المذبذب" (يسمى مذبذب متعدد عديم الاستقرار (astable) يتم التحكم في التردد ودورة الخدمة بدقة عن طريق دائرة خارجية مكونة من مقاومتين ومكثف .

يمكن للدائرة البدء أو التحرير نتيجة الأشكال الموجية الهابطة.

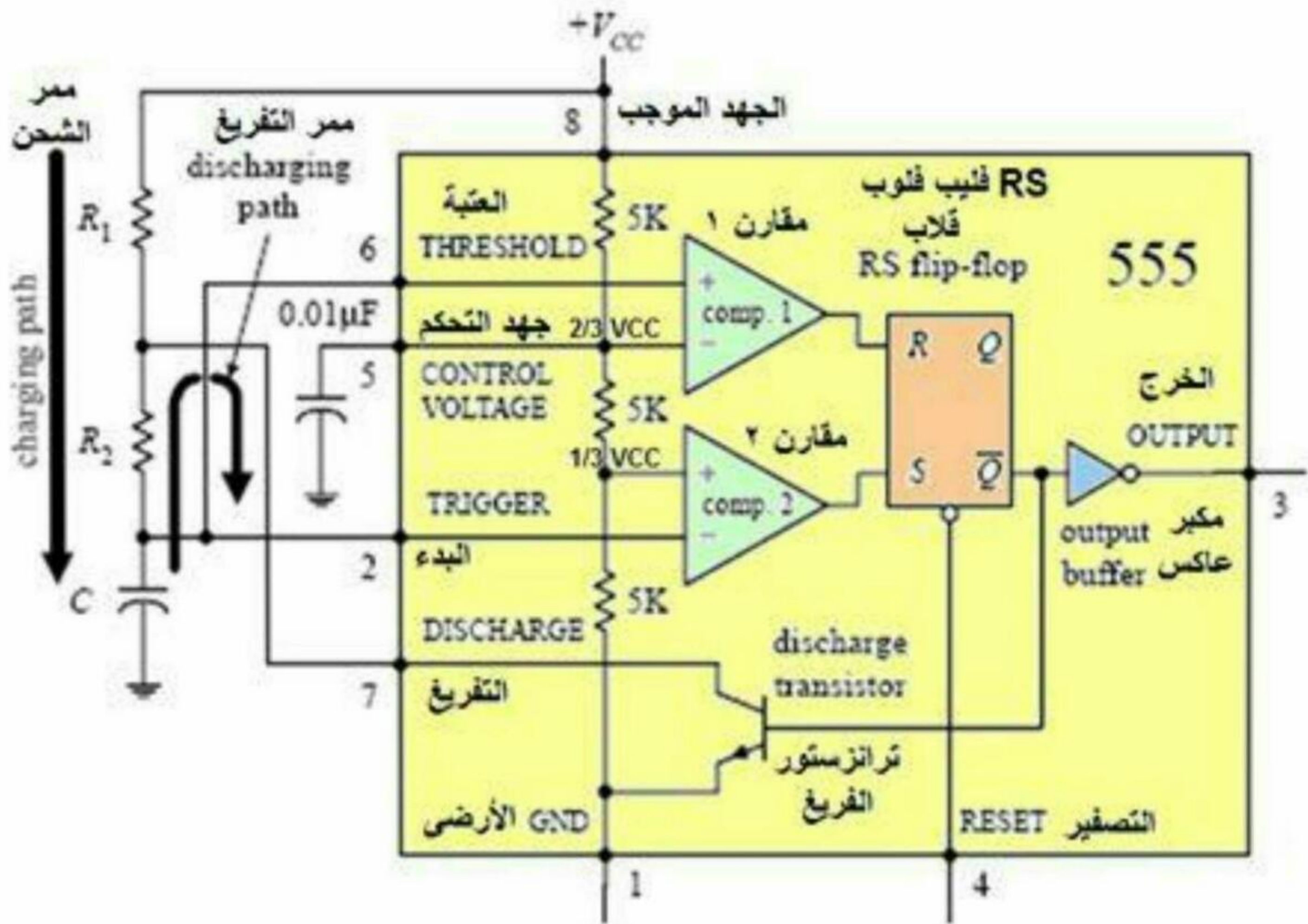
يمكن لدائرة الخرج أن تعمل كمصّب (تسحب) أو تعمل كمصدر (تعطي) تيار حتى 200mA كما يمكنها

٢- الخصائص:

- يمكن للمؤقت 555 العمل كمؤقت أو كمذبذب . فى نظام العمل كمؤقت (والمعروف بالنظام أحادي الاستقرار (monostable) يعمل المؤقت 555 ببساطة كمؤقت يقوم بتوليد نبضة أو ما يعرف باسم " طلقة واحدة. one-shot. "
- عند توصيل نبضة بدء (قدح – إشعال trigger) إلى طرف البدء فإن خرج المؤقت يتحول من مستوى الجهد المنخفض إلى مستوى الجهد المرتفع ولفترة زمنية يتم تحديدها بدائرة RC خارجية.
 - فى نظام العمل كمذبذب (والمعروف باسم النظام عديم الاستقرار astable أو الحر) يعمل المؤقت 555 كمولد نبضات مستطيلة حيث يمكن التحكم فى الشكل الموجي الناتج (فترة زمنية منخفضة أو فترة زمنية مرتفعة أو التردد ..) عن طريق دوائر شحن وتفريغ RC خارجية.
 - المؤقت 555 سهل الاستخدام (يحتاج إلى قليل من المكونات والحسابات) ورخيص ويمكن إستخدامه فى الكثير من التطبيقات المذهلة . على سبيل المثال : توليد نبضات الساعة الرقمية digital clock و دوائر الفلاشر flasher ودوائر التوقيت one-shot timer ودوائر تشغيل المفاتيح الخالية من الارتدادات (القفزات bounce-free) وتوليد الاشكال الموجية المختلفة مثل الشكل الموجي المثلث triangular وفى مقسمات التردد ...الخ.

الشكل يبين مخطط صندوقى مبسط لما بداخل المؤقت 555

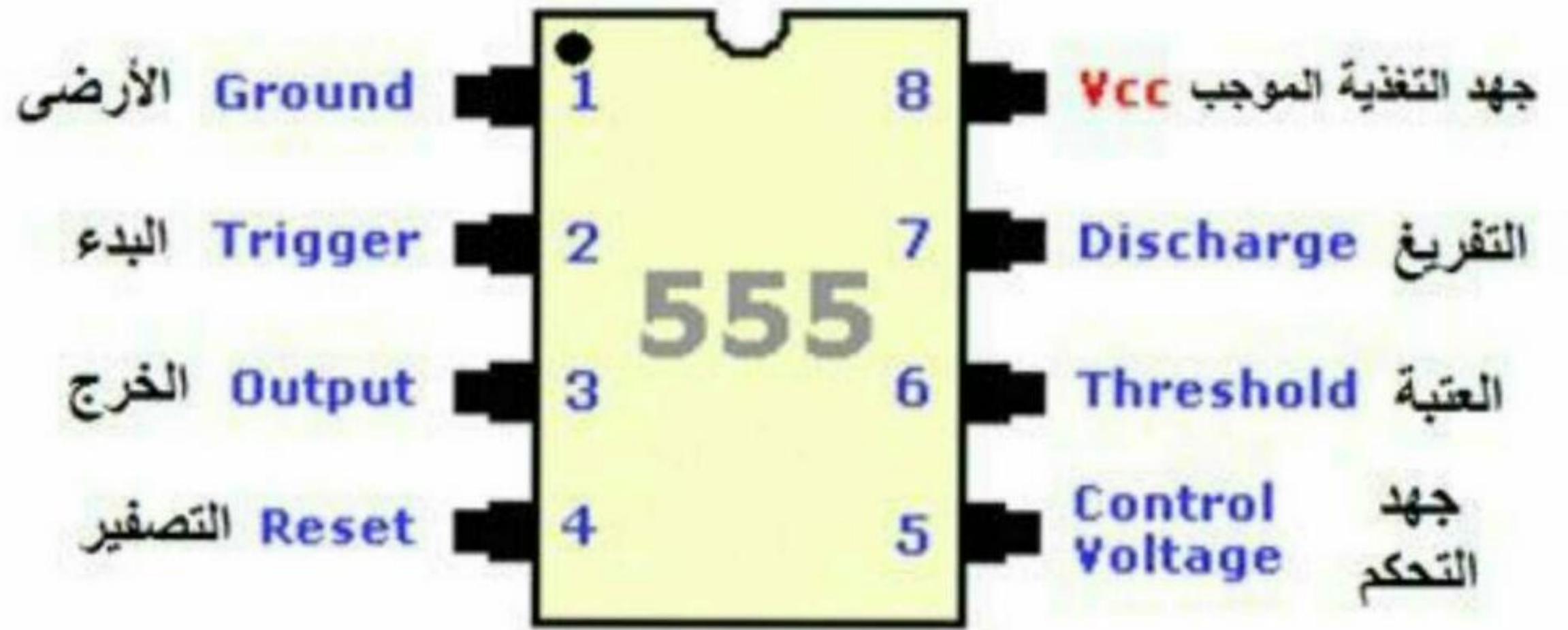
astable الدائرة الكاملة (بالمكونات الخارجية) تمثل المؤقت 555 يعمل بنظام المذبذب عديم الاستقرار



أخذ المؤقت 555 هذا الاسم بسبب وجود 3 مقاومات قيمة كل منها $5\text{ k}\Omega$ كما في الشكل اعلاه. هذه المقاومات تعمل كمقسم جهد بثلاثة درجات بين جهد المنبع (V_{CC}) والأرضي. نتيجة لذلك يكون جهد الطرف العلوي للمقاومة السفلية (المتصل بطرف الدخل الموجب + للمقارن ٢) $1/3V_{CC}$ بينما يكون جهد الطرف العلوي للمقاومة الوسطى (المتصل بالدخل السالب - للمقارن ١) يساوي $2/3V_{CC}$. خرج أي مقارن (مرتفع أم منخفض) يعتمد على الجهد التماثلي الواصل إلى دخله. إذا كان الدخل الموجب أكثر إيجابية من دخله السالب فإن مستوى خرجه المنطقي يكون مرتفعاً. والعكس إذا كان الدخل الموجب أقل من الدخل السالب فإن مستوى خرجه المنطقي يكون منخفضاً.

reset ومدخل التحرير set ويسميان مدخل الوضع. . يتم توصيل خرجي المقارنين إلى مدخلي القلاب SR flip flop (القلاب فلوب). حسب حالة المدخلين يكون خرج القلاب فلوب.

٣- التعرف على وظائف اطراف المؤقت: 555



١: الطرف الارضى ground

٢: الطرف البدء (القدح – الاشعال: trigger) الدخلى إلى المقارن 2 والذي يستخدم فى عمل set للفليب فلوب عندما يعبر جهد الطرف 2 من أكبر من إلى أقل من $1/3V_{CC}$ عندئذ يتحول خرج المقارن إلى مرتفع ويقوم بعمل set للفليب فلوب.

٣- الطرف الخرج output: خرج المؤقت 555 عبارة عن مرحلة مكبر عاكس قادر على العمل كمصّب (سحب) أو كمصدر (إعطاء) حوالى 200 mA. مستوى جهد الخرج يعتمد على تيار الخرج ولكنه تقريبا

$$V_{out(high)} = V_{CC} - 1.5 V \text{ and } V_{out(low)} = 0.1 V.$$

٤- الطرف التصفير reset: يقوم بعمل rest أي يكون فعال عندما يكون منخفض Active-low والذي يجبر الخرج (معكوس Q) أن يكون مرتفعا وبالتالي يكون الطرف 3 الخرج) منخفضا.

٥- الطرف جهد التحكم control: يستخدم فى تخطى المستوى $2/3V_{CC}$ عند الحاجة ولكنه غالبا ما يتم توصيله بالأرضى خلال مكثف إمرار $0.01\mu F$ للتخلص من التداخلات الناتجة عن مصدر التغذية V_{CC} . توصيل جهد خارجى إلى هذا الطرف يعطى تحكم بوضع مستوى آخر للبدء.

٦- الطرف العتبة أو الحد threshold وهو الدخلى إلى المقارن العلوى والذي يستخدم فى تحرير reset الفليب فلوب. عندما يعبر جهد الطرف 6 من أقل من إلى أكبر من $2/3V_{CC}$ يتحول خرج المقارن

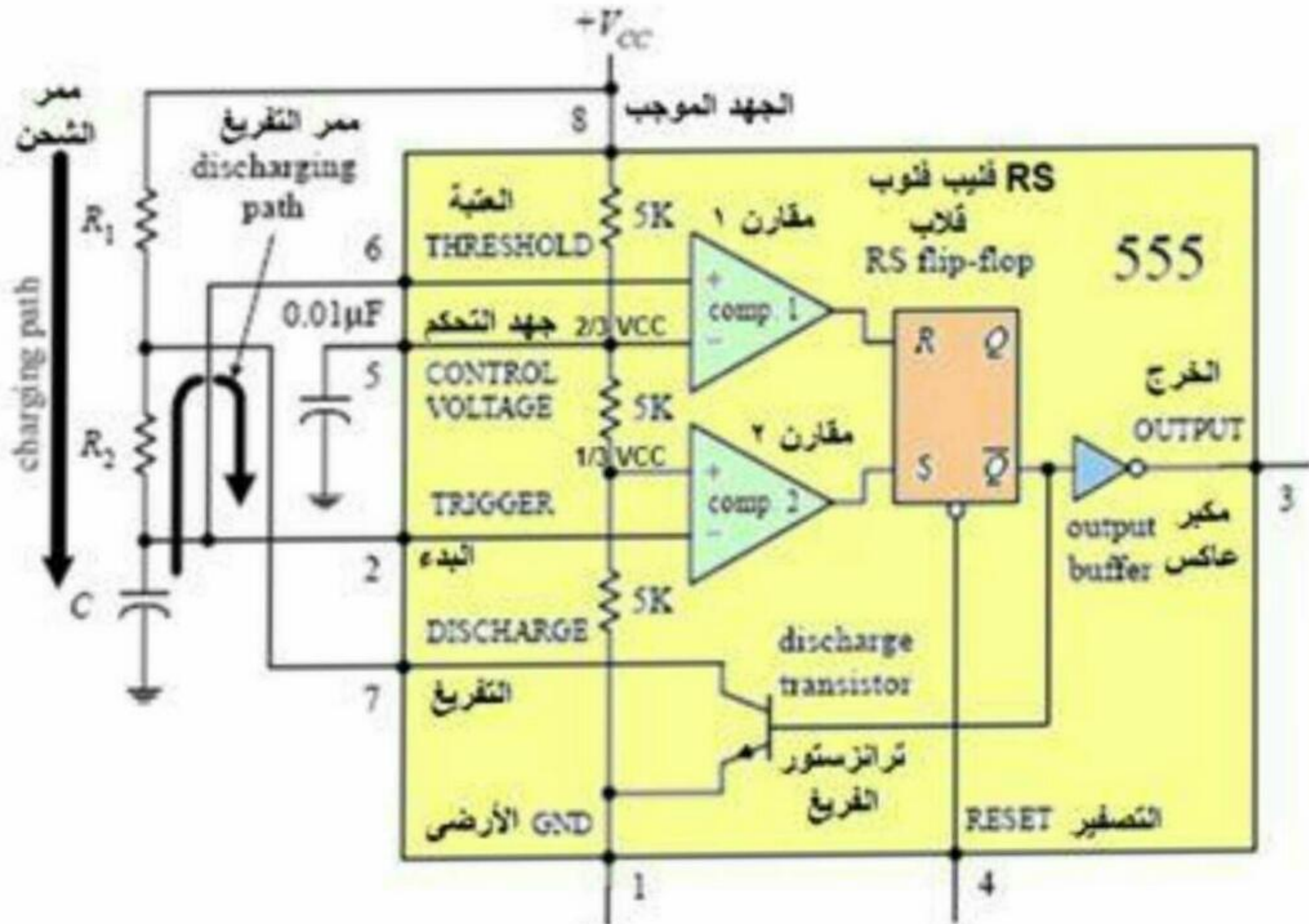
العلوى إلى الحالة المرتفعة ويقوم بعمل reset للفليب فلوب . وهو الدخلى إلى المقارن العلوى والذى يستخدم فى تحرير reset الفليب فلوب . عندما يعبر جهد الطرف 6 من أقل من ألى اكبر من $2/3 V_{CC}$ يتحول خرج المقارن العلوى إلى الحالة المرتفعة ويقوم بعمل reset للفليب فلوب .

الطرف 7: التفريغ discharge: متصل بالمجمع المفتوح للترانزستور NPN والذى يستخدم فى عمل دائرة قصر لتوصيل الطرف 7 بالأرضى عندما يكون معكوس Q مرتفع (والطرف 3 منخفض) ويؤدى ذلك إلى تفريغ المكثف .

الطرف 8: جهد التغذية الموجب VCC: يكون بين 4.5 و 16 V للمؤقت 555 المكون من دوائر TTL وقد يصل الى اقل من 1 V فى النوع CMOS.

ثانيا : انظمة العمل للمؤقت 555

1- نظام العمل كمذبذب عديم الاستقرار astable :



. عند توصيل التغذية إلى الدائرة يكون المكثف غير مشحون.

. هذا يعنى أن جهد الطرف 2 يكون 0V فيجبر خرج المقارن 2 على أن يكون فى مستوى جهد مرتفع.

. وهذا بدوره يقوم بعمل set للفليب فلوب بحيث يكون الخرج المعكوس (رمزه Q وفوقها شرطة)منخفض ويكون خرج المؤقت 555 مرتفع نتيجة لوجود مكبر الخرج العاكس.

. وأيضا ونتيجة لوجود الخرج العاكس منخفضا يكون ترانزستور التفريغ فى حالة عدم توصيل off بما يسمح بشحن المكثف من المنبع VCC وخلال المقاومة R1 والمقاومة R2.

. عندما يزيد جهد المكثف عن $1/3VCC$ يتحول خرج المقارن 2 إلى الحالة المنخفضة وهذا ليس له تأثير على الفليب فلوب.

. عندما يزيد جهد المكثف عن $2/3VCC$ يتحول خرج المقارن 1 إلى الحالة المرتفعة ويقوم بتحرير reset الفليب فلوب فيجبر الخرج المعكوس على التحول إلى الحالة المرتفعة وتبعاً له خرج المؤقت إلى الحالة المنخفضة.

. عند هذه النقطة يتحول ترانزستور التفريغ إلى التوصيل on ويقوم بعمل دائرة قصر لتوصيل الطرف 7 بالأرضى ليتم تفريغ المكثف خلال المقاومة R2.

. عندما يهبط جهد المكثف إلى أقل من $1/3VCC$ يعود خرج المقارن 2 إلى الحالة المرتفعة ويقوم بعمل set للفليب فلوب ويتحول الخرج المعكوس إلى الحالة المنخفضة وخرج المؤقت إلى الحالة المرتفعة.

. نتيجة لأن الخرج المعكوس منخفض يتحول الترانزستور إلى حالة الفصل off بما يسمح للمكثف بالشحن مرة أخرى من جديد.

. وتتكرر الدورة مرة تلو الأخرى وتكون النتيجة النهائية خرج على هيئة شكل موجى مربع بمستوى جهد تقريبا ($VCC - 1.5 V$) وفترات مستوى مرتفع ومستوى منخفض on/off تتحدد تبعاً لقيم كل من المكثف C والمقاومة R1 والمقاومة R2.

. الفترة الزمنية التى يكون فيها جهد الخرج منخفض (حوالى $0.1V$) تعتمد على قيمة حاصل الضرب ($R1C$) يعرف بالثابت الزمنى لدائرة التفريغ) وقيمة مستوى $1/3VCC$ و مستوى $2/3VCC$.

. والفترة الزمنية التى يكون فيها جهد الخرج مرتفعاً (حوالى $VCC - 1.5 V$) تعتمد على الثابت الزمنى

لدائرة الشحن $(R1 + R2)C$ وأيضا على قيمة كل من المستويان $1/3V_{CC}$ و $2/3V_C$.
العلاقات العملية الآتية تعبر عن النتائج:

$$T_{low} = 0.693 R2C$$

$$T_{high} = 0.693(R1+R2)C$$

دورة الخدمة: duty cycle :

وهي تعبر عن الجزء من الوقت الذي يكون فيه الخرج مرتفعا بالنسبة للزمن الكلي للدورة وتعطى بالعلاقة:

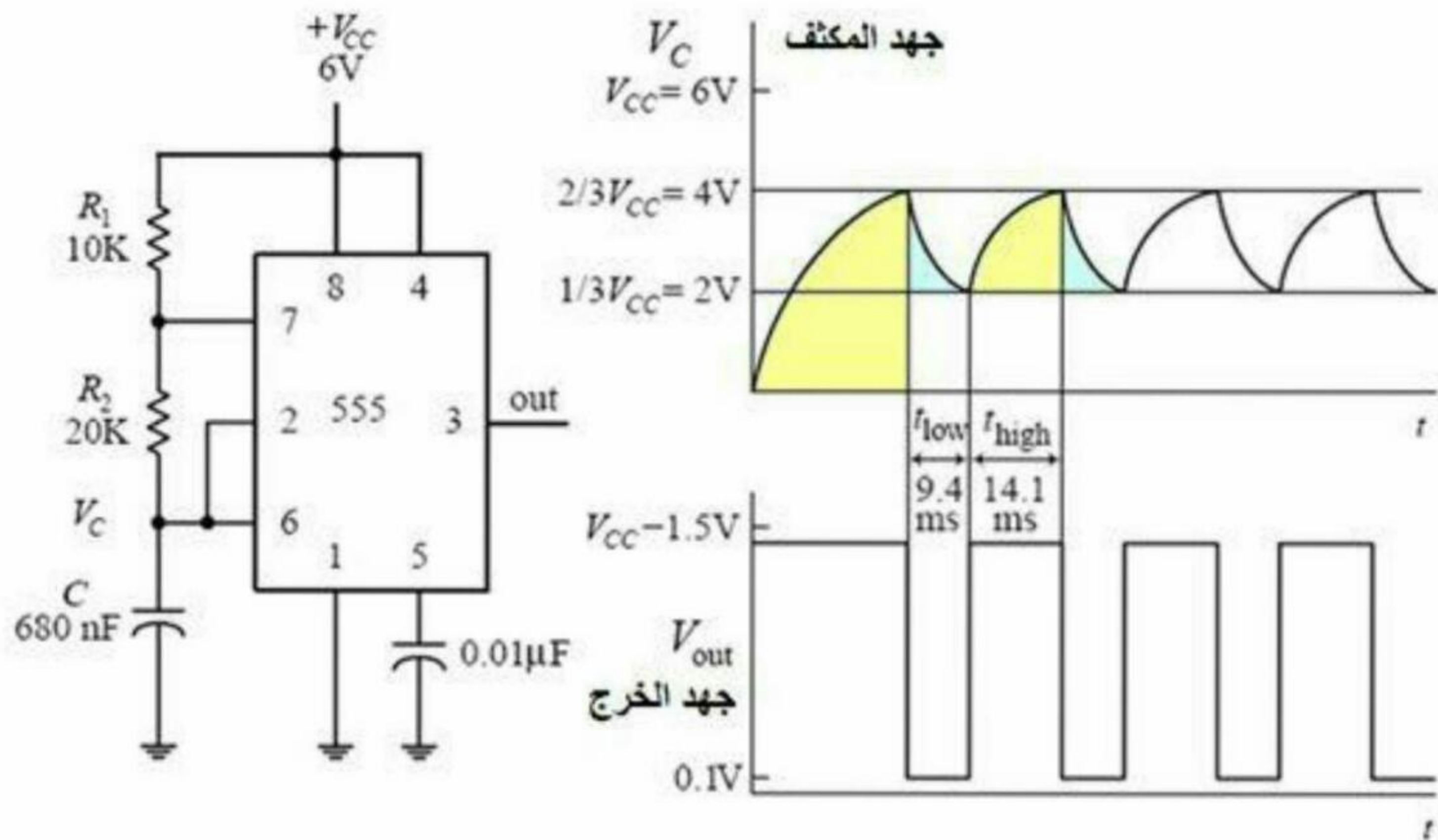
$$\text{Duty cycle} = t_{high} / (t_{high} + t_{low}) = t_{high} / T$$

حيث T هو زمن الدورة الواحدة (يسمى الزمن الدوري) ويساوي مجموع زمن الجهد المنخفض وزمن الجهد المرتفع.

تردد الشكل الموجي في الخرج frequency : يعطى بالعلاقة:

$$f = 1 / T$$

وللعمل السليم والموثوق فيه يجب أن تكون المقاومات في الحدود بين $10\text{ k}\Omega$ و $10\text{ M}\Omega$ ومكثف التوقيت بين 100 pF و $1000\text{ }\mu\text{F}$.

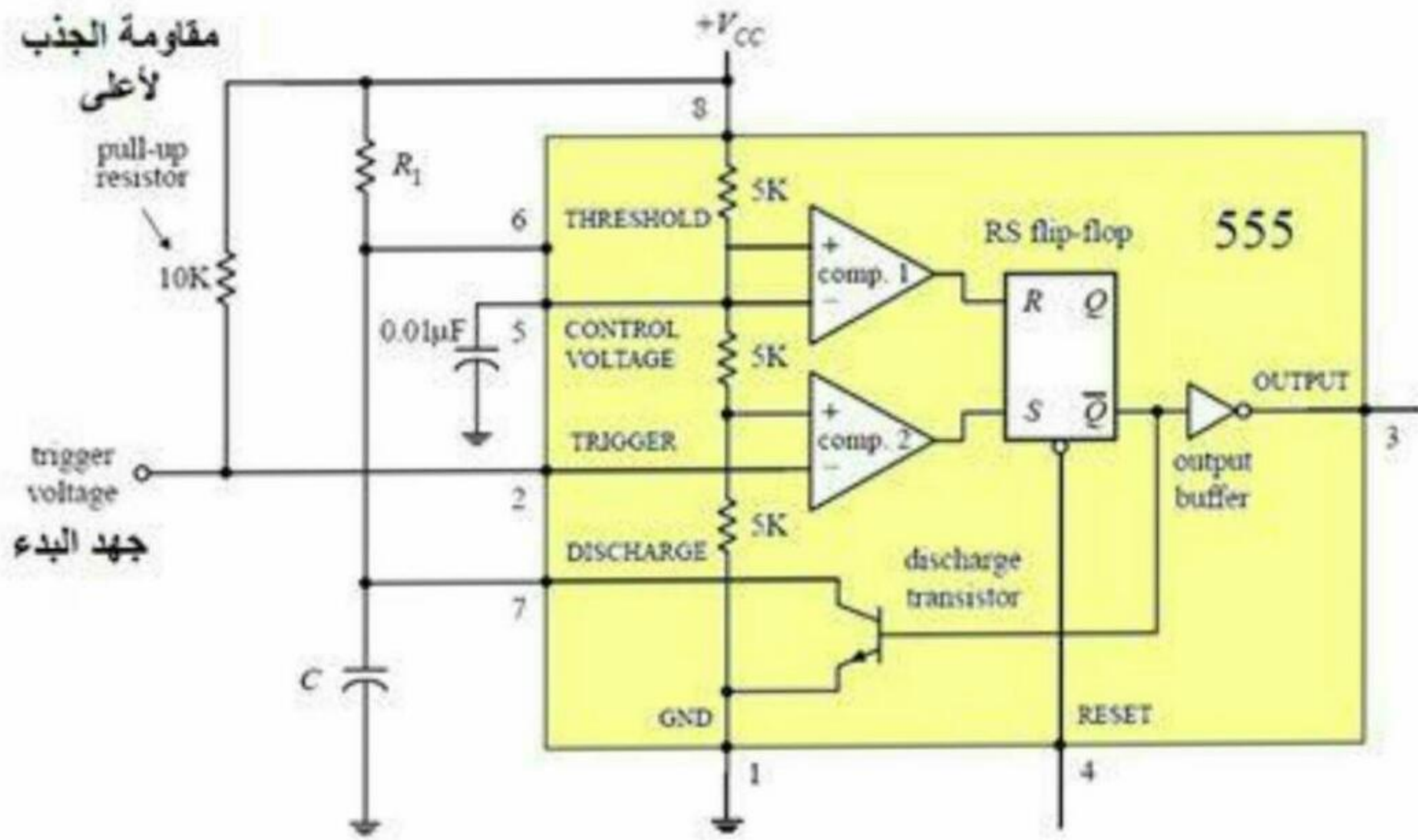
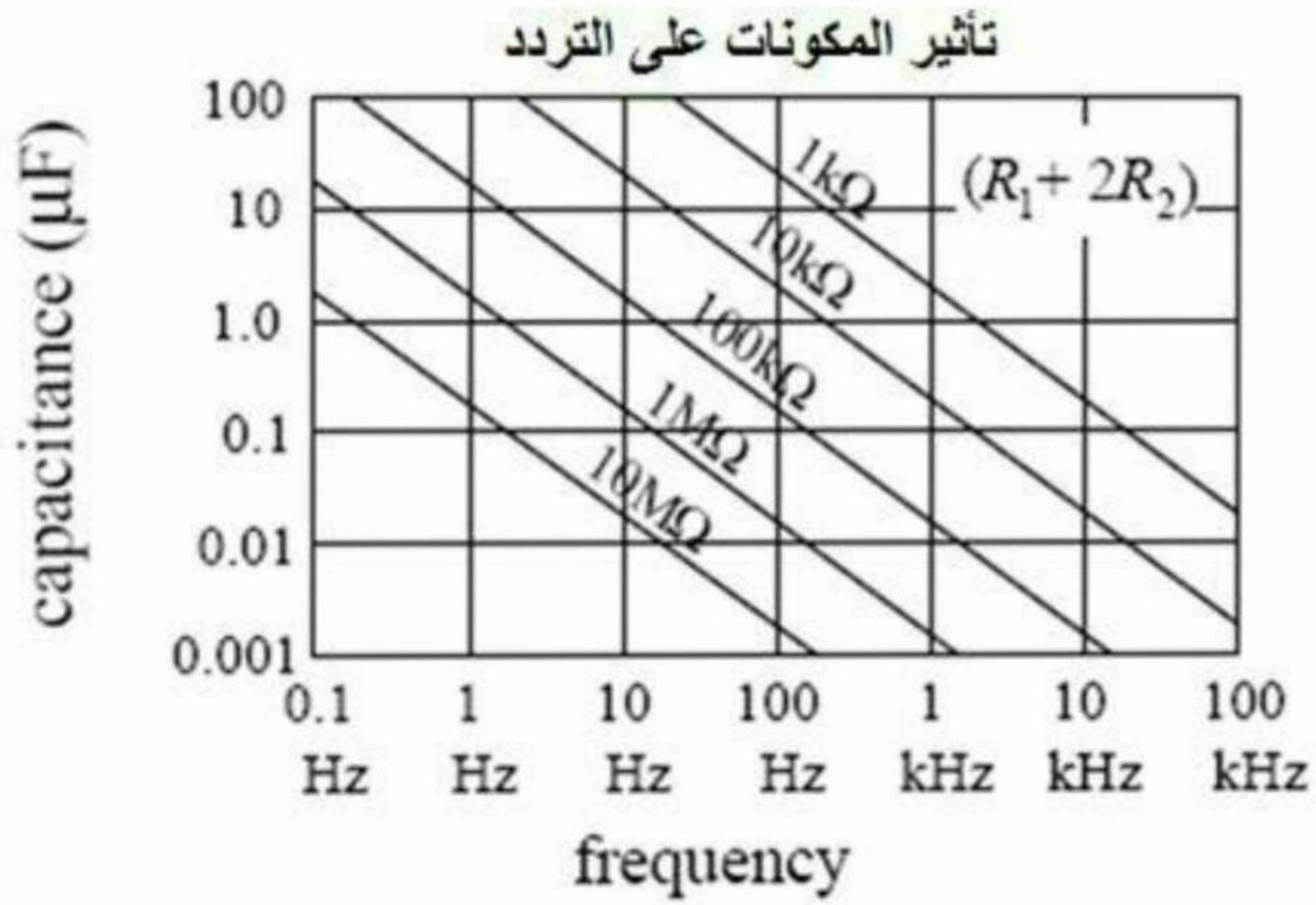


$$t_{\text{low}} = 0.693(20K)(680\text{nF}) = 9.6\text{ms}$$

$$t_{\text{high}} = 0.693(10K + 20K)(680\text{nF}) = 14.1\text{ms}$$

$$f = \frac{1}{9.6\text{ms} + 14.1\text{ms}} = 42\text{Hz}$$

$$\text{duty cycle} = \frac{14.1\text{ms}}{14.1\text{ms} + 9.6\text{ms}} = 0.6$$



١- الحالة الابتدائية للدائرة (قبل توصيل نبضة البدء) :

. يكون الخرج منخفضاً.

وترانزستور التفريغ موصل on مما يجعل جهد الطرف 7 هو جهد الأرضي وبالتالي يحافظ على المكثف في حالة عدم شحن .

. الطرف 2 يكون جهده مرتفعاً عن طريق مقاومة الجذب الى أعلا. 10K

٢- عند توصيل نبضة سالبة إلى طرف البدء 2 يجبر المقارن 2 ليكون خرج موجب فيقوم بعمل set للقلاب (فليب فلوب) ونتيجة لذلك يكون خرج (معكوس Q) سالب وهذا يؤدي إلى جعل الخرج مرتفع (لوجود مكبر الخرج العاكس).

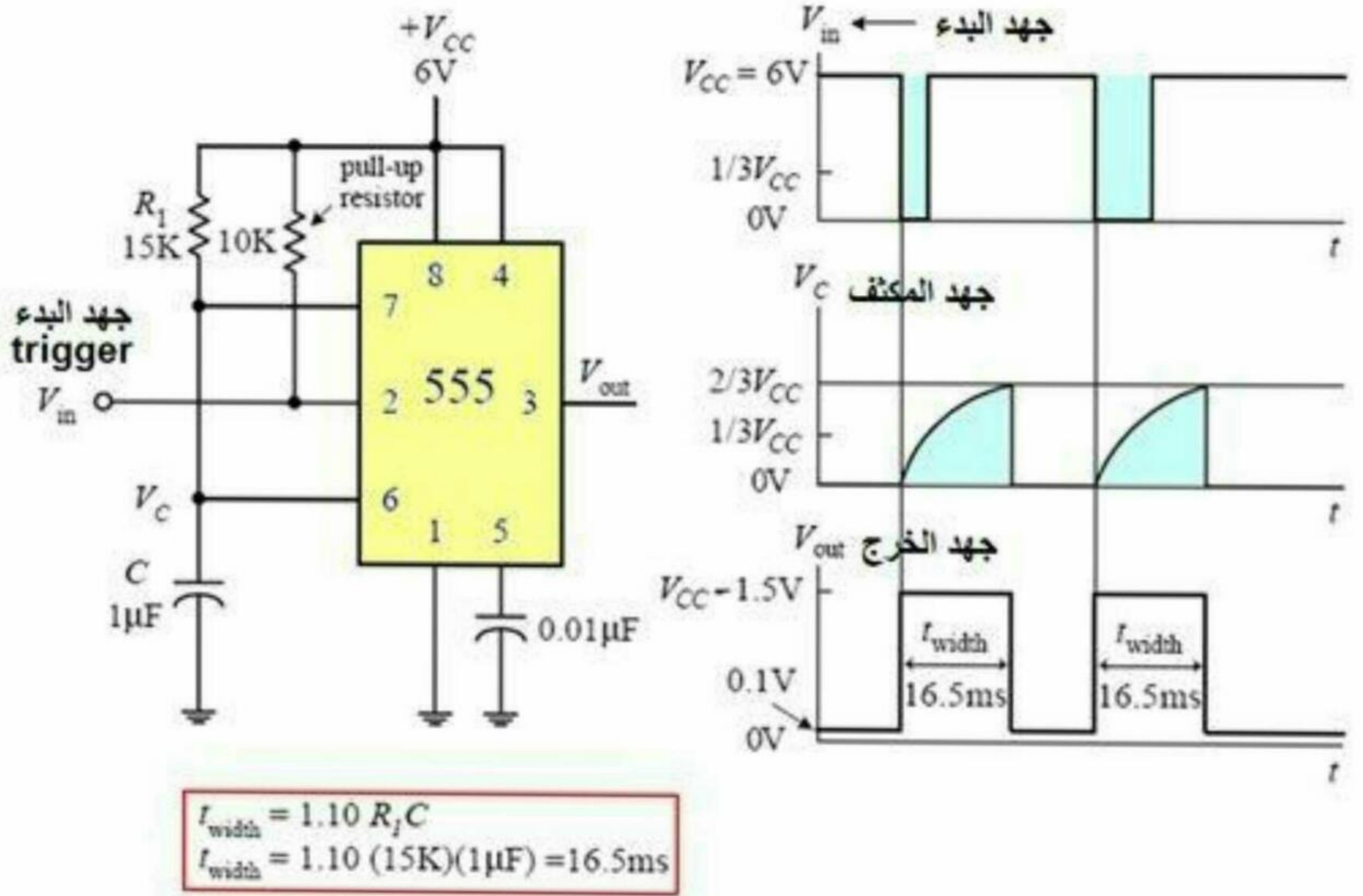
٣- نتيجة لذلك يتحول ترانزستور التفريغ إلى القطع ويسمح بشحن المكثف C خلال المقاومة R1 بدءاً من الصفر متجهاً إلى VCC.

٤- وعند وصول جهد المكثف إلى $\frac{2}{3}V_{CC}$ يتحول خرج المقارن 1 إلى الحالة المرتفعة ويقوم بعمل reset للقلاب (الفليب فلوب). نتيجة لذلك يتحول الخرج إلى الحالة المنخفضة كما يقوم بتحويل ترانزستور التفريغ إلى حالة التوصيل on ليسمح بالتفريغ السريع للمكثف في اتجاه 0V. ويظل الخرج على هذه الحالة المنخفضة حتى وصول نبضة بدء ثانية.

الخلاصة:

دائرة المذبذب المتعدد أحادي الاستقرار لها حالة إستقرار واحدة أي أن الخرج يكون 0V (عملية 0.1 V تقريباً) حتى وصول نبضة بدء سالبة إلى الطرف 2 (يمكن تنفيذ ذلك عن طريق توصيل الطرف 2 لحظياً بالأرضي باستخدام مفتاح ضاغط بين الطرف 2 والأرضي مثلاً). بعد وصول نبضة البدء يتحول الخرج إلى الحالة المرتفعة (حوالي $V_{CC} - 1.5 V$ ولمدة زمنية تحدد (تضبط) بقيم الدائرة. R1C).

وبدون الدخول في التفاصيل فإن عرض نبضة الخرج المرتفع تساوى $1.1R1C$ ويجب عملياً أن تكون المقاومة R1 في الحدود من 10 kΩ إلى 10 MΩ والمكثف في الحدود من 100pF إلى 1000 μF.



الدوائر المتكاملة:-

لقد ادى التطور الكبير لتقنيات تصنيع الدوائر المتكاملة منذ عام ١٩٦١ وحتى الان دورا كبيرا في تقدم صناعة الالكترونيات والحاسبات حتى عرفت هذه الفترة بعصر الحاسبات الالكترونية حيث دخلت الحاسبات والاجهزة الالكترونية والتي تعد الدوائر المتكاملة مكوناتها الاساسية كافة ميادين الحياة كالاجهزة المنزلية والاجهزة الطبية والساعات الالكترونية ووسائل الاتصالات بما فيها الاقمار الصناعية كذلك قدمت الدوائر المتكاملة خدمات فائقة في السيطرة والتحكم المباشر للعمليات الصناعية الدقيقة.

والدوائر المتكاملة (IC) تعرف بنها مجموعة من المكونات الالكترونية كالترانستورات والثنائيات بالاضافة الى مقاومات ومنتسعات ربط بعضها مع بعض داخليا وتقع ضمن غلاف واحد بحيث تظهر قطعة واحدة اطراف خارجية للدخال

والاخراج وتجهيز القدرة وهي تقوم مقام دائرة الكترونية لها نفس الربط من مكونات الكترونية منفصلة وتمتاز الدائرة المتكاملة عند الدوائر المنفصلة بمزايا عديدة اهمها.

١- صغر حجمها وصفة رزتها ٢- جدارتها العالية في الاداء ٣- كلفتها المنخفضة ٤- سهولة استعمالها ٥- استهلاك القدرة فيها قليل ٦- ممانعتها ضد الضوء.

تقنيات الدوائر المتكاملة

١- تقنية القطعة الواحدة (البلورة الواحدة) ٢- تقنية الاغشية الرقمية والتتمية والمختلطة

تقنية الدائرة المتكاملة ذات القطعة الواحدة

تعتبر هذه التقنية من اكثر التقنيات استخداما ويمكن بواسطتها الحصول على دوائر متكاملة تعمل بكفاءة عالية في تردد عالي جدا تصل الى عدة ميكا هيرتز وكيفية صنع الدائرة المتكاملة بهذا التقنية تتم كالاتي:

١- يتم في البداية انتاج بلورة من شبه الموصل نوع ((P)) اسطوانية الشكل طولها عدة سنتيمترات وقطرها ٥ سم

٢- تقطع هذه البلورة الى شرائح كثيرة بحيث يكون سمك الشريحة الواحدة (0.03Cm) ثم يصقل احد وجهي الشريحة حتى يصبح سطحها املس ناعم وذلك لتخلص السطح من العيوب حتى يقل سمكها الى (0.01Cm) وتشكل هذه الشريحة طبقة الاساس وتعتبر هيكل اساسيا لاجزاء الدائرة المختلفة تستعمل كشاسي الاجزاء الدائرة المتكاملة).

٣- بعد ذلك توضح الشريحة في فرت تتجاوز درجة حرارته (1.000c) ويسلط عليها بخار من مزيج من ذرات السليكون وذرات خماسية التكافؤ وعندئذ تتكون طبقة خفيفة من شبه الموصل نوع (N) على السطح العلوي للطبقة الاساس (أ) وتسمى هذه الطبقة الخفيفة بالطبقة الفوقية ويكون سمكها من (0.1) الى (1) حيث ()

٤- لمنع تلوث الطبقة الفوقية ينفخ اوكسجين نقي على سطحها وتتكون طبقة عازلة من ثاني اوكسيد السليكون (SiO_2) وهي تشبه الزجاج تختم السطح وتمنع أي تفاعل كيميائي اخر وتسمى عليه الختم هذه بالتمهيد

٥- بعد عملية الاكسدة يتم حفر شبابيك عبر طبقة الاوكسيد باستخدام قناع ضوئي حيث يجري انتشار العزل والذي نهايته يمكننا الحصول على مناطق معزولة (جزر) من شبه الموصل (N) وتكون معزولة كهربائيا بعقها عن البعض

وهي معزولة عن طبقة الاساس ايضا وخطوات عملية فتح الحفر في طبقة الاوكسيد باستعمال القناع الضوئي تكون بالخطوات التالية أ- طلاء طبقة الاوكسيد بالمادة الحساسة للضوء ب- تعريض السطح الحساس للاشعة فوق البنفسجية (UV) ج- ازالة الجزء الذي لم يتعرض للضوء بها لمادة الحساسة د- حفر الاوكسيد هـ - اكمال حفر الشباك بانتظار جملة (انتشار).

٦- باتمام انتشار العازل تعاد عملية الاكسدة حيث تغلق الفتحات وباستخدام القناع الضوئي المبين في الشكل اعلاه يتم حفر فتحات جديدة لانتشار القاعدة نوزع أ للإعطاء مناطق القاعدة الترانزستورات والمقاومات الكبيرة والاقطاب الموجية للثنائيات ويتبع ذلك انتشار الباعث لتكوين مناطق الباعث الترانزستورات والمقاومات القليلة والاقطاب السفلية للمتسعات حيث يتكون كل منها من منطقة n ضمن الجزيرة المعزولة ثم تعاد الاكسدة.

٧- بعد انتشار الباعث واعادة الاكسدة تستخدم طريقة القناع الضوئي كذلك محضر فتحات من اجل التوصيت الكهربائية لكل من القاعدة والباعث والجامع والانود والكاثود والنهائيات والمقاومات والاقطاب السفلية للمتسعات ويتم تكشف بخار الالمنيوم في اناء مطوع على السطح حيث تتكون وصلات الكهربائية بحيث يكون السلكيون في مناطق الفتحات وتؤدي الطبقة المعدنية هذه الى تشكيل الاقطاب العلوية للمتسعات كما انها تسمح بالتوصيل الكهربائي والدوائر المتكاملة وباستخدام الغطاء المعدني يحير ازالة الالمنيوم من المناطق غير المرغوب فيها وبهذا يتم تشكيل نموذج التوصيل المعدني.

يتكمل الاجراء الصناعي عن طريق اختيار الرقاقات وهي لاتزال ضمن الشريحة وبعد ذلك يتم تقطيع الشريحة اجزاء مستقلة متشابهة تصل عددها الى (١٠٠٠) دائرة متكاملة (رقاقة) وهذا هو السبب في قلة كلفة الدوائر المتكاملة ٢- وتوضع كل رقاقة على قاعدة مصنوعة من سيراميك معدن وتوصل مناطق لتوصيل في القطعة باسلاك رفيعة ثم تخلف الرقاقة باحدى طرق التغليف وتتحوي عملية الانتاج بالاختيار النهائي للدائرة التكاملة بعد التقليل

٢- تقنية الاغشية

أ- تقنية الغشاء السميك

تتغير تقنية الغشاء بانها اسهل في التصنيع وقليل الكلفة ويكون الجزء الاساسي يكون من سيراميك او كسيد الالمنيوم الحاوي على كميات صغيرة من الاكاسيد الاخرى وتكون ابعاد الجزء الاساسي عادة (()) ويستخدم اسلوب طبع الشاشة لوضع العناصر على (100) شكل لكل (سم) واحد وتكون مطلية بطلاء حساس للضوء.

ب- تقنية الغشاء الرقيق:-

يجري تصنيع الدوائر المتكاملة ذات الغشاء الرقيق في جو مفرغ من الهواء ويعد ذلك من مساوئ هذه التقنية لانها تحتاج الى اجهزة غالية الثمن وتوجد طريقتان اساسيتان لموضع الاغشية الرقيقة على الجزء الاساسي الادلى طريقة التفريغ المفرغ والثانية طريقة الفرقة.

ج- تقنية الدوائر المتكاملة الهجينة:

وتستخدم هذه التقنية مزيجا من التقنيات (احادية البلورة وتقنية الغشاء الرقيق والسميك).

موازنة بين تقنيات تصنيع الدوائر المتكاملة

بصورة عامة تعتبر الدوائر المتكاملة احادية البلورة هي الافضل من ناحية انخفاض الكلفة دوائر القطعة الواحدة في مجال الانتاج الضيق لما تكون مفضلة في الدوائر التي تحتاج الى عناصر فعالة قليلة وعناصر غير فعالة عديدة وتكون مقاومات الغشاء الرقيق ذات نوعية جيدة وامكانية سماح جيدة واتزان مراري ممتاز وتشويش منخفض كما يمكن تضييعها بقيم مختلفة وضمن مدى واسع وتعتبر دوائر الغشاء الهجينة جيدة من عملها في حالة وجود جهد عالي وطاقة عالية وهي مناسبة لمجال الترددات الميكروية وتمتاز كذلك بالمرونة والدقة العالية ولذلك فهي مناسبة للدوائر الخطية ذات الاداء اعالي وتكون كلفة دوائر الغشاء السميكة المختلط هي الاقل وبفروق كبيرة في مجال الانتاج الضيق ومدى المقاومات اكبر ويكون عملها جيد في مجال الجهود والطاقات العالية والترددات العالية.

ترانستورات ثنائية القطبية المتكاملة (BJT)

وتعد من العناصر الفعالة وتكون على نوعين npn و pnp ويسبب الانتاج والكلفة يفضل تصنيع ترانستور نوع npn في الدوائر المتكاملة انه سمك طبقة القاعدة في الترانستورات المتكاملة يكون بحدود () ويمكن انتاج ترانستورات ذات () عالية جدا يجعل سمك طبقة القاعدة () وبين الشكل ترانستور متكامل بتقنية القطعة الواحدة من نوع npn.

مثال وضح بالرسم مراحل تصنيع ترانستور npn

الحل :- ١- حضر جزء من طبقة الاوكسيد

٢- تكوين منطقة معزولة نوع n

٣- عملية اكسدة

٤- انتشار الجامع

٥- انتشار القاعدة

٦- عملية اكسدة الجزيرة نوع p

٧- فتح شباك لكشف

٨- انتشار الباعث

٩- عملية اكسدة في طبقة الاكسدة للوصول الى الجزر n.p.n

١٠- فتح ثلاث شبابيك

١١- اجراء التوصيلات المعدنية للاطراف e.b.c

المقاومات المتكاملة

هناك عدة انواع من المقاومات التي تصنع بتقنيات الدوائر المتكاملة من اهمها

١- مقاومات الانتشار والتي تشكل بطريقة انتشار القاعدة نوع p كما في الشكل ويمكن ايجاد والقيمة التقريبية للمقاومة R من العلاقة

حيث R_0 مقاومة اللوحة للمادة وتقاس بوحدة ((اوم/ مربع))

L طول المقاومة / W عرض المقاومة

ابعاد المربع () حيث كل ()

من مساوي هذا النوع مساحتها الكبيرة مما يجد استخدامها.

٢- مقاومات الغشاء الرقيق التي تصنع بطريقة الترسيب بالتبخير المفرغ وبين الشكل طريقة تصنيع مقاومات الغشاء الرقيق ويمكن ايجاد قيمة المقاومة R التقريبية من العلاقتين.

وتكون مقاومات هذا النوع ذات مساحة قليلة ومعامل حراري واطئ مما يجعلها ذات استخدامات واسعة.

كم هي ابعاد مقاومة الانتشار التي قيمتها () لها مقاومة اللوحة () في رقاقة لها عامل تصغير

المستعات المتكاملة :

توجد عدة انواع من المتسعات المصنعة تقنيات الدوائر المتكاملة منها

١- متسعات الوصلة والتي تعتبر من اسهل انواع المتسعات المتكاملة من حيث التصنيع وتكون عادة من نوع المتسعات القطبية التي تعتمد علي قيمة الجهد وبين الشكل طريقة تصنيع هذا النوع من المتسعات.

متسعات الغشاء الرقيق تتكون هذه المتسعات من لوحين ترازين الاول تمثل اللوحن طبقة من ثاني اوكسيد السليكون تكون متسعات الغشاء الرقيق غير قطبية ولا تعتمد على الجهد وبين الشكل متسعة الفشاء والرقيق

ترانستورات تأثير المجال ذات الاوكسيد المعدني ()

وترعى هذه mos فقط ويكون تصنيفها سهلا جدا بتقنيا الدوائر المتكاملة ذات القطعة الواحدة فهي لا تحتاج سوى انتشار طبقتين من شبه الموصل على طبقة اساس p لنوع nmos او طبقتين من شبه الموصل p على طبقة اساس n لنوع Pmos ويعد ذلك يغطي السطح العلوي للشريحة بطبقة من مادة عازلة مثل SiO_2 او Si_3N_4 وتكتمل عملية التصنيع باجراء التوصيلات المعدنية من مادة الالمنيوم كما في الشكل.

ويمتاز تصنيع هذه الانواع من الترانستورات بما يلي:

١- عدد خطوات التصنيع قليلة

٢- استهلاكها للقدره قليل

٣- تحتاج الى مساحة صغير فقط (ثلث مساحة ترانستور نوع BJT).

٤- او كافيية تصنيع mos المتنامة التي تسمى cmos استقرار حراري ممتاز .

تصنع بتقنية القطعة الواحدة على غرار العناصر الفعالة حيث يمكن الحصول عليها بإجراء التوصيلات المناسبة للترانستور ثنائي القطبية BJT وتوجد خمسة انواع من الثنائيات المتكاملة المشعة من الترانستور كما في الشكل ويعتبر النوعان أ وب أكثر الانواع استعمالاً