COMPARADOR CON AMPLIFICADOR OPERACIONAL

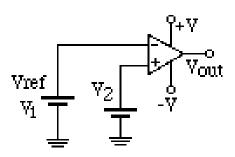
COMPARADOR INVERSOR, COMPARADOR NO INVERSOR

Tienen como misión comparar una tensión variable con otra, normalmente constante, denominada tensión de referencia, dándonos a la salida una tensión positiva o negativa. Se basan en hacer trabajar a saturación los A.O. dando a la salida una tensión Vcc (caso ideal). Existen dos tipos básicos de comparadores:

O sea que un Amplificador Operacional puede ser utilizado para determinar cual de dos señales en sus entradas es mayor. (se utiliza como **comparador**). Basta con que una de estas señales sea ligeramente mayor para que cause que la salida del amplificador operacional sea máxima, ya sea positiva (+Vsat) o negativa (-Vsat).

Esto se debe a que el operacional se utiliza en lazo abierto (tiene ganancia máxima)

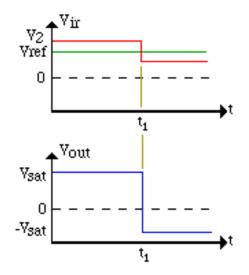
La ganancia real de un amplificador operacional es de 200,000 o más y la fórmula de la señal de salida es: Vout = AOL (V1 - V2)



Donde:

- Vout = tensión de salida
- AOL = ganancia de amplificador operacional en lazo abierto (200,000 o más)
- V1 y V2 = tensiones de entrada (las que se comparan)

Vout no puede exceder la tensión de saturación del amplificador operacional, sea esta saturación negativa o positiva. (Normalmente este valor es unos 2 voltios menos que el valor de la fuente (V+ \acute{o} V-)



Del gráfico se ve que el valor de la entrada en V2 es mayor que la de V1 (que se utiliza como referencia y tiene un valor fijo), hasta que en un momento t1, V2 cambia y ahora es menor que V1.

Como V2 está conectado a la entrada no inversora del operacional, la salida (Vout) está en saturación positiva, hasta que llega a t1, en donde la salida ahora está en saturación negativa.

COMPARADOR NO INVERSOR

En este comparador la tensión de referencia se aplica a la entrada inversora, y la señal a detectar será aplicada a la entrada no inversora. La tensión de referencia puede ser positiva o negativa

Ing. Santiago Bueso Hoja 1/8

$$Si \quad Ve < Vref \Rightarrow Vo = -Vsat$$

$$Si \quad Ve > Vref \Rightarrow Vo = +Vsat$$

$$+Vo$$

$$+Vsat$$

$$-Ve \leftarrow Vref \Rightarrow Vo = +Vsat$$

$$+Vo$$

$$+Vsat$$

$$-Ve \leftarrow Vref \Rightarrow +V$$

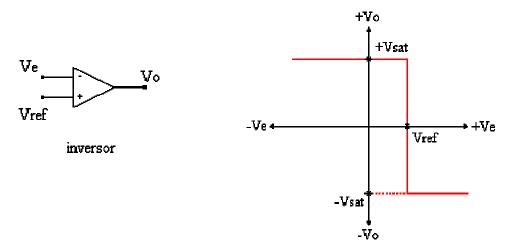
- Si la señal a detectar tenga una tensión superior a la tensión de referencia, la salida será una tensión igual a +Vsat (tensión de saturación positiva).
- Si la señal de entrada tiene una tensión inferior a la señal de referencia, la salida será igual a -Vsat (tensión de saturación negativa)

COMPARADOR INVERSOR

En este comparador la tensión de referencia se aplica a la entrada no inversora, y la señal a detectar será aplicada a la entrada inversora. La tensión de referencia puede ser positiva o negativa

St
$$Ve > Vref \Rightarrow Vo = -Vsat$$

St $Ve < Vref \Rightarrow Vo = +Vsat$



- Si la señal a detectar tenga una tensión superior a la tensión de referencia, la salida será una tensión igual a -Vsat (tensión de saturación negativa).
- Si la señal de entrada tiene una tensión inferior a la señal de referencia, la salida será igual a +Vsat (tensión de saturación positiva)

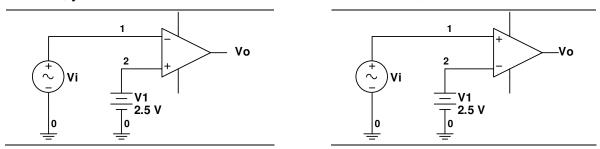
EJERCICIOS

- 1. Un comparador de voltaje usa un LM741 y la entrada no inversora es conectada a un voltaje de −5.4V, dibujar el circuito y la forma de onda de salida sincronizada con una onda senoidal de 20Vpp aplicada a la entrada inversora. El voltaje de las fuentes son ±12V.
- 2. Un comparador de voltaje usa un LM741 y la entrada inversora es conectada a un voltaje de 5.1V mediante un Zener que proporciona la tensión. Dibujar el circuito y la forma de onda de

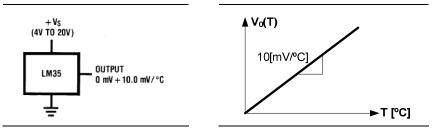
Hoja 2/8 Ing. Santiago Bueso

salida sincronizada con una onda senoidal de 7Vp aplicada a la entrada no inversora. El voltaje de las fuentes son ±15V.

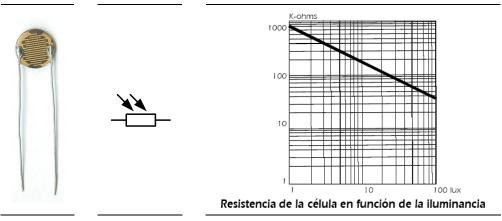
- 3. Realizar el circuito de un detector de cruce por cero (una de las entradas recibe una señal variable en el tiempo, por ejemplo una señal triangular, y la otra entrada es conectada a masa) y dibujar las formas de ondas.
- 4. Para las siguientes configuraciones de comparadores dibujar la tensión de salida cuando la tensión de comparación (Vi) es una señal triangular de ± 5V de valor de pico y 10KHz de frecuencia; y la tensión de referencia es una tensión continua de 2,5V.



5. El LM35 es un sensor de temperatura que entrega una señal de tensión de salida linealmente proporcionalmente a la temperatura sensada. La señal de salida del LM35 tiene una variación de 10(mV/°C). Diseñar un circuito de control de temperatura que cuando la misma supere los 40°C, se apague un conmutador (Relé) y cuando la temperatura sea menor a 50°C, se encienda el conmutador.



6. Las LDR (Resistencias Dependiente de la LUZ) o Fotorresistencias, son componentes electrónicos que como su nombre lo indica, varia su valor ohmico de acuerdo al nivel de luz al que están expuestas. Su símbolo y curva característica son las siguientes:



Los valores de una fotorresistencia cuando está totalmente iluminada y cuando está totalmente a oscuras varían y puede valer de 50 ohmios a 1000 ohmios (1K) en iluminación total y 50K (50.000 Ohms) a varios megaohmios cuando está a oscuras.

Diseñar un circuito (Fotocélula) con amplificadores operacionales que cumpla:

- A) Cuando la iluminación natural en cualquier ambiente no sea la adecuada, el circuito debe encender una lámpara incandescente de 100W.
- B) El circuito debe ser portátil y alimentado con una batería de 9V. Debe haber un potenciómetro de ajuste de sensibilidad de la fotocélula.

Ing. Santiago Bueso Hoja 3/8

COMPARADOR CON HISTÉRESIS

Consideremos el siguiente circuito comparador "Detector de cruce por cero inversor".

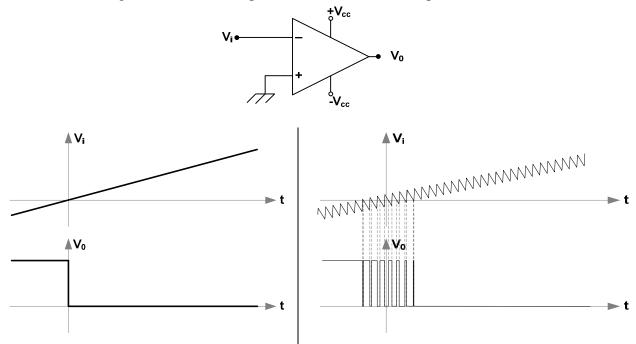


Fig 1: Salida del comparador con una señal $v_i(t)$ sin ruido montado a esta.

Fig 2: Salida del comparador con una señal v_i(t) con una señal de ruido montada sobre esta.

En este circuito (detector de cruce por cero inversor), observamos en la figura 1 que la detección del cero se produce en el lugar esperado (v_i=0), produciendo solo un estado a la salida del comparador cuando se produce la conmutación.

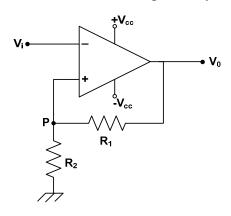
Sin embargo, en la figura 2 vemos que la detección del cruce por cero de la tensión de entrada $v_i(t)$ es errónea, ya que la misma tiene montada una señal de ruido, cuya amplitud y frecuencia modifica considerablemente los puntos de conmutación. Es así que cerca del cero de la tensión $v_i(t)$ se producirán múltiples conmutaciones en la tensión de salida del comparador.

Este inconveniente es muy importante de evitar, ya que los falsos disparos en la salida del comparador podrían ocasionar un funcionamiento perjudicial en las etapas de salida conectadas al comparador.

Para solucionar este problema se utiliza el comparador con histéresis. Este es un circuito con realimentación positiva que se utiliza en el caso en que la señal de entrada **vi(t)** a comparar esté acompañada de una señal de ruido.

COMPARADOR CON HISTÉRESIS INVERSOR:

El circuito de este comparador y su funcionamiento se describen a continuación.



<u>Funcionamiento:</u> Como sabemos, un comparador coteja las tensiones que ingresan en las entradas inversora (-) y no inversora (+) del amplificador operacional.

La tensión que ingresa en la entrada inversora del OPAMP es la señal de entrada $v_i(t)$. La tensión que ingresa en la entrada no inversora del OPAMP es la tensión en el punto P, o sea en la resistencia R_2 . Esta tensión resulta de la realimentación de la tensión de salida Vo a la entrada del amplificador, la cual se atenúa mediante un divisor de tensión formado por R_1 y R_2 . La tensión en el punto P esta dada por:

$$V_P = \pm \frac{R_2}{R_2 + R_1} \cdot V_{Sat}$$
 ó $V_P = \pm \beta \cdot V_{Sat}$ con $\beta = \frac{R_2}{R_2 + R_1}$

Hoja 4/8 Ing. Santiago Bueso

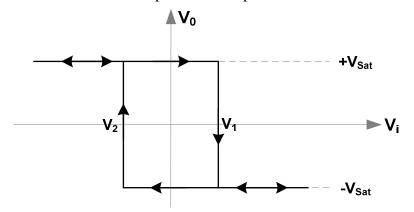
En la expresión anterior, V_{sat} es la tensión de salida del OPAMP cuando este esta saturado.

$$\pm V_{\text{sat}} \approx \pm Vcc \mp 1,5(V)$$

Si consideramos que la tensión de salida del OPAMP es $V_0=+V_{Sat}$, entonces la tensión de referencia en el punto P será $V_P=+\beta.V_{Sat}$, por lo tanto la tensión de entrada $v_i(t)$ debe incrementarse un valor ligeramente mayor que " $+\beta.V_{Sat}$ " para conmutar la tensión de salida V_0 del OPAMP de " $+V_{Sat}$ " a " $-V_{Sat}$ ".

Una vez que la salida está en el estado negativo, permanecerá en ese estado hasta que la tensión de entrada $v_i(t)$ sea más negativa que el valor de tensión V_P =- β . V_{Sat} . En este caso, la tensión de salida del OPAMP conmuta de "- V_{Sat} " a "+ V_{Sat} ".

La curva característica para este comparador se muestra a continuación:



Los puntos de conmutación son:

$$V_1 = +\beta . V_{Sat}$$
$$V_2 = -\beta . V_{Sat}$$

en donde:

$$\beta = \frac{R_2}{R_2 + R_1}$$

La diferencia entre los puntos de conmutación es lo que se denomina "Tensión de Histéresis V_H".

$$V_{H} = V_{1} - V_{2} = +\beta . V_{Sat} - (-\beta . V_{Sat}) = 2 \cdot \beta . V_{Sat} \rightarrow V_{H} = 2 \cdot \beta . V_{Sat}$$

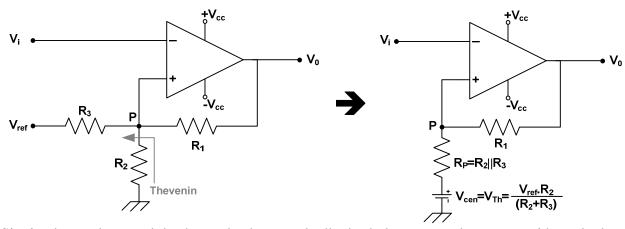
La realimentación positiva ocasiona la histéresis. Si no hubiese realimentación, β =0 (lo que ocurre cuando R_2 =0 ó R_1 →∞) la histéresis desaparecerá ya que los puntos de conmutación serían ambos similares e iguales a cero, quedando el circuito como un circuito comparador detector de cruce por cero inversor.

Para evitar que la tensión de ruido ocasione falsos disparos debe cumplirse que:

$$\hat{\hat{V}}_{ruido} < V_H$$

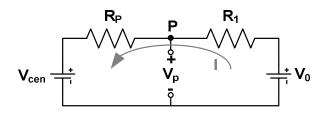
En esta configuración, si se elije correctamente el valor de la tensión de histéresis, se evita conmutaciones múltiples a la salida del comparador de tensión. La desventaja de este circuito es que se produce el desplazamiento del punto de comparación, lo que puede solucionarse seleccionando adecuadamente el valor del punto de conmutación.

<u>DESPLAZAMIENTO DEL PUNTO DE CONMUTACIÓN:</u> Para desplazar el punto de conmutación en un comparador con histéresis inversor, se utiliza el siguiente circuito:



Siguiendo con la metodología empleada para el cálculo de los puntos de conmutación, calculamos el valor de la tensión V_p . El modelo circuital que utilizamos se muestra en la figura siguiente:

Ing. Santiago Bueso Hoja 5/8



De acuerdo a la LKV, la ecuación de malla es:

$$-V_0 + I \cdot (R_1 + R_P) + V_{cen} = 0$$

De donde:

$$I = \frac{V_0 - V_{cen}}{R_1 + R_P}$$

Entonces, la tensión $V_{\mathfrak{p}}$ la podemos calcular como:

$$\mathbf{V}_{\mathbf{P}} = \mathbf{V}_{\mathbf{cen}} + \mathbf{I} \cdot \mathbf{R}_{\mathbf{P}} = \mathbf{V}_{\mathbf{cen}} + \frac{\mathbf{V}_{\mathbf{0}} - \mathbf{V}_{\mathbf{cen}}}{\mathbf{R}_{\mathbf{1}} + \mathbf{R}_{\mathbf{P}}} \cdot \mathbf{R}_{\mathbf{P}}$$

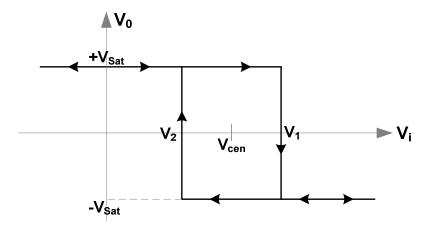
en donde si
$$\beta = \frac{R_P}{R_1 + R_P}$$
, podemos escribir: $V_P = V_{cen} + \beta \cdot (V_0 - V_{cen})$

Así, si la tensión de salida del OPAMP es " $V_0=\pm V_{sat}$ ", los puntos de conmutación serán:

> Si
$$V_0 = +V_{sat}$$
 > $V_2 = V_{cen} + \beta \cdot (+V_{Sat} - V_{cen})$ > $\boxed{V_2 = V_{cen} + \beta \cdot (V_{Sat} - V_{cen})}$

$$ightharpoonup ext{Si } V_0 = -V_{\text{sat}} \rightarrow V_1 = V_{\text{cen}} + \beta \cdot \left(-V_{\text{Sat}} - V_{\text{cen}} \right) \rightarrow V_1 = V_{\text{cen}} - \beta \cdot \left(V_{\text{Sat}} + V_{\text{cen}} \right)$$

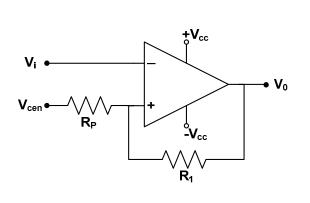
Con lo cual la curva característica será:



La tensión de histéresis es para este circuito:

$$\begin{aligned} \mathbf{V}_{\mathrm{H}} &= \mathbf{V}_{1} - \mathbf{V}_{2} = \mathbf{V}_{\mathrm{cen}} - \beta \cdot \left(\mathbf{V}_{\mathrm{Sat}} + \mathbf{V}_{\mathrm{cen}}\right) - \left(\mathbf{V}_{\mathrm{cen}} + \beta \cdot \left(\mathbf{V}_{\mathrm{Sat}} - \mathbf{V}_{\mathrm{cen}}\right)\right) = 2 \cdot \beta \cdot \mathbf{V}_{\mathrm{Sat}} \\ \hline \\ \mathbf{V}_{\mathrm{H}} &= \mathbf{V}_{1} - \mathbf{V}_{2} = 2 \cdot \beta \cdot \mathbf{V}_{\mathrm{Sat}} \end{aligned}$$

Resumiendo, el circuito y las ecuaciones de diseño para un "comparador inversor con histéresis, con desplazamiento del punto de conmutación", son:



$$V_1 = V_{cen} - \beta \cdot (V_{Sat} + V_{cen})$$

$$V_2 = V_{cen} + \beta \cdot (V_{Sat} - V_{cen})$$

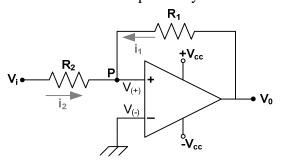
$$\mathbf{V}_{\mathrm{H}} = \mathbf{V}_{1} - \mathbf{V}_{2} = 2 \cdot \boldsymbol{\beta} \cdot \mathbf{V}_{\mathrm{Sat}}$$

$$\beta = \frac{R_{P}}{R_{1} + R_{P}}$$

Hoja 6/8 Ing. Santiago Bueso

COMPARADOR CON HISTÉRESIS NO INVERSOR:

El circuito de este comparador y su funcionamiento se describen a continuación.



La ecuación de nodo en el punto P es:

$$\frac{\mathbf{v_i} - \mathbf{v_{(+)}}}{\mathbf{R_2}} + \frac{\mathbf{v_0} - \mathbf{v_{(+)}}}{\mathbf{R_1}} = \mathbf{0}$$

$$\frac{\mathbf{v_i}}{\mathbf{R_2}} - \frac{\mathbf{v_{(+)}}}{\mathbf{R_2}} + \frac{\mathbf{v_0}}{\mathbf{R_1}} - \frac{\mathbf{v_{(+)}}}{\mathbf{R_1}} = \mathbf{0}$$

$$\mathbf{v}_{(+)} \cdot \left(\frac{1}{\mathbf{R}_1} + \frac{1}{\mathbf{R}_2}\right) = \frac{\mathbf{v}_i}{\mathbf{R}_2} + \frac{\mathbf{v}_0}{\mathbf{R}_1} \quad \text{y} \quad \mathbf{v}_{(-)} = \mathbf{0}$$

Para analizar el comportamiento del circuito debemos comparar las tensiones en ambas entradas del OPAMP.

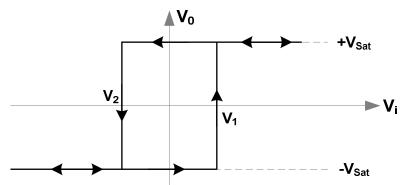
> Si $V_{(+)} > V_{(-)} > 0$; entonces $V_0 = +V_{Sat}$. Para que esto se cumpla se debe cumplir que:

$$\frac{\mathbf{v_i}}{\mathbf{R_2}} + \frac{\mathbf{v_0}}{\mathbf{R_1}} > \mathbf{0} \qquad \Rightarrow \qquad \mathbf{v_i} > -\frac{\mathbf{R_2}}{\mathbf{R_1}} \cdot \mathbf{V_{Sat}} \qquad \Rightarrow \qquad \boxed{\mathbf{v_i} > -\beta \cdot \mathbf{V_{Sat}}} \text{ donde } \boxed{\beta = \frac{\mathbf{R_2}}{\mathbf{R_1}}}$$

ightharpoonup Si $V_{(+)} < V_{(-)}$ ightharpoonup entonces V_0 =- V_{Sat} . Para que esto suceda debe cumplirse que:

$$\frac{v_i}{R_2} + \frac{v_0}{R_1} < 0 \qquad \Rightarrow \qquad \boxed{v_i < \beta \cdot V_{Sat}} \text{ donde } \boxed{\beta = \frac{R_2}{R_1}}$$

Teniendo en cuenta lo anterior, la curva característica es:



Los puntos de conmutación son:

$$V_1 = +\beta \cdot V_{Sat}$$
$$V_2 = -\beta \cdot V_{Sat}$$

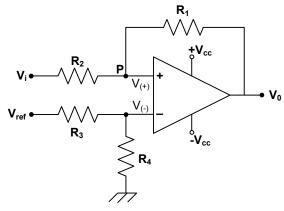
en donde:

$$\beta = \frac{R_2}{R_1}$$

La tensión de histéresis es en este caso:

$$V_{H} = V_{1} - V_{2} = 2 \cdot \beta \cdot V_{Sat}$$

DESPLAZAMIENTO DEL PUNTO DE CONMUTACIÓN: Para lograr esto se utiliza el siguiente circuito:



Ing. Santiago Bueso Hoja 7/8

La tensión que ingresa en la pata inversora del OPAMP está dada por: $\mathbf{v}_{(-)} = \mathbf{V}_{ref} \cdot \frac{\mathbf{R}_4}{\mathbf{R}_3 + \mathbf{R}_4}$

La tensión en el punto "P" es:

$$\frac{\mathbf{v}_{i} - \mathbf{v}_{(+)}}{\mathbf{R}_{2}} + \frac{\mathbf{v}_{0} - \mathbf{v}_{(+)}}{\mathbf{R}_{1}} = 0 \quad \Rightarrow \quad \mathbf{v}_{(+)} \cdot \left(\frac{1}{\mathbf{R}_{1}} + \frac{1}{\mathbf{R}_{2}}\right) = \frac{\mathbf{v}_{i}}{\mathbf{R}_{2}} + \frac{\mathbf{v}_{0}}{\mathbf{R}_{1}}$$

Para analizar el comportamiento del circuito, comparamos las tensiones en ambas entradas del OPAMP.

ightharpoonup Si $V_{(+)} > V_{(-)} > V_{ref} \cdot \frac{R_4}{R_3 + R_4}$; entonces $V_0 = +V_{Sat}$. Esto se cumple cuando:

$$R_P \cdot \left(\frac{v_i}{R_2} + \frac{v_{Sat}}{R_1}\right) > V_{ref} \cdot \frac{R_4}{R_3 + R_4}$$
 con $R_P = R_1 \| R_2 = \frac{R_1 \cdot R_2}{R_1 + R_2}$

Si $\beta = \frac{R_2}{R_1}$ y $V_{cen} = V_{ref} \cdot \frac{R_4}{R_3 + R_4}$, se puede demostrar que la condición para este estado es:

$$v_i > V_{cen} + \beta \cdot (V_{cen} - V_{Sat})$$

> Si
$$V_{(+)} < V_{(-)}$$
 > $V_{(+)} < V_{ref} \cdot \frac{R_4}{R_3 + R_4}$ > $V_{(+)} < V_{cen}$; entonces $V_0 = V_{Sat}$. Con lo cual se

puede demostrar que la condición en este caso es:

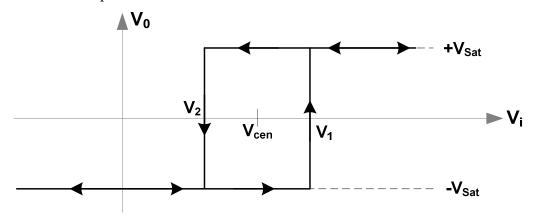
$$|V_{i}| < V_{cen} + \beta \cdot (V_{cen} + V_{Sat})$$

A partir de lo anterior, podemos escribir las tensiones de conmutación como:

$$\mathbf{V}_{1} = \mathbf{V}_{\text{cen}} + \beta \cdot (\mathbf{V}_{\text{cen}} + \mathbf{V}_{\text{Sat}})$$

$$V_2 = V_{cen} + \beta \cdot (V_{cen} - V_{Sat})$$

La curva característica para este caso es:



La tensión de histéresis es en este caso:

$$\begin{aligned} \mathbf{V}_{\mathrm{H}} &= \mathbf{V}_{1} - \mathbf{V}_{2} = \mathbf{V}_{\mathrm{cen}} + \beta \cdot \left(\mathbf{V}_{\mathrm{Sat}} + \mathbf{V}_{\mathrm{cen}}\right) - \left(\mathbf{V}_{\mathrm{cen}} + \beta \cdot \left(\mathbf{V}_{\mathrm{cen}} - \mathbf{V}_{\mathrm{Sat}}\right)\right) = 2 \cdot \beta \cdot \mathbf{V}_{\mathrm{Sat}} \\ & \boxed{\mathbf{V}_{\mathrm{H}} = \mathbf{V}_{1} - \mathbf{V}_{2} = 2 \cdot \beta \cdot \mathbf{V}_{\mathrm{Sat}}} \end{aligned}$$

Hoja 8/8 Ing. Santiago Bueso