### ACUERDO No. 841 11 de febrero de 2016

Por el cual se establece el procedimiento para la realización de las pruebas de potencia reactiva de unidades de generación despachadas centralmente

El Consejo Nacional de Operación en uso de sus facultades legales, en especial las conferidas en el Artículo 36 de la Ley 143 de 1994, el Anexo general de la Resolución CREG 025 de 1995, su Reglamento Interno y según lo aprobado en la reunión 469 del 11 de febrero de 2016, y

### **CONSIDERANDO**

- 1. Que en la Resolución CREG 025 de 1995 se previó que todas las plantas del SIN están obligadas a participar en el control de la tensión, mediante la absorción o generación de potencia reactiva y que adicionalmente deberían realizar pruebas anuales para demostrar díchas capacidades, de conformidad con el numeral 7.5.1 –Prueba de Potencia Reactiva-, de acuerdo con la curva de carga o capacidad declarada por el agente generador.
- 2. Que previo concepto de la Comisión en la que se aclaró el entendimiento de algunos aspectos técnicos del numeral 7.4.1 de la Resolución CREG 025 de 1995, el Consejo expidió el Acuerdo 639 del 2013, por el cual se estableció el procedimiento para la realización de las pruebas de potencia reactiva de unidades de generación despachadas centralmente.
- 3. Que teniendo en cuenta que el objetivo del Acuerdo fue la especificación de los pasos a seguir para la realización de las pruebas de potencia reactiva y los criterios que deben cumplirse para asegurar que los resultados obtenidos durante las pruebas coordinen efectivamente con las funciones de protección, limitación y la capacidad disponible de la curva de carga del generador, se precisaron algunos aspectos técnicos relativos a la realización de las pruebas, y se estableció la necesidad de la elaboración de un cronograma de realización de pruebas empezando en el año 2013 y la obligación de reporte de limitadores del sistema de excitación y curva de carga por parte de los agentes generadores de plantas despachadas centralmente, entre otros aspectos.
- 4. Que durante el proceso de aprobación del Acuerdo y como una buena práctica previa a la aprobación y expedición del mismo, se realizaron pruebas de potencia reactiva en las siguientes plantas de generación dentro de un "plan piloto" de verificación y aplicación del procedimiento, que permitieron validar técnicamente el protocolo posteriormente aprobado: Guavio y Tebsa.
- 5. Que adicionalmente y de acuerdo con el cronograma de realización de pruebas de potencia reactiva acordado con los agentes, se realizaron las



e contra

pruebas de potencia reactiva en las siguientes centrales de generación: Guavio, Chivor, Paraíso, Guaca, Termoyopal, Dario Valencia y Meriléctrica.

- 6. Que teniendo en cuenta que la Resolución CREG 025 de 1995 preveía en el numeral 7.1 del Código de Operación que las pruebas de la capacidad efectiva de potencia activa o reactiva deben hacerse ante una empresa de auditoría técnica debidamente registrada ante las autoridades competentes y con presencia de los representantes de la empresa auditora y del agente generador, el Consejo consideró importante la definición por parte de la Comisión de la competencia para el registro de las firmas auditoras que menciona la regulación, por lo que solicitó a la Comisión en comunicación del 2 de julio concepto sobre el particular.
- 7. Que La Comisión dio respuesta a la solicitud en mención mediante concepto-2013-002 del 22 de julio de 2013, en el que invita al CNO a dar propuestas adicionales, en caso de que el Reglamento de Operación deba ser modificado y el Consejo mediante comunicación del 31 de julio de 2013, propuso a la Comisión la asignación al Consejo Nacional de Operación de la tarea de integrar la lista de auditores técnicos de las pruebas de potencia reactiva.
- 8. Que previa solicitud de concepto al CNO, la Comisión expidió la Resolución CREG 135 de 2013, por la cual se modificó el numeral 5.7 y el numeral 7.4.1 de la Resolución CREG 025 de 1995 que establece el Reglamento de Operación del Sistema Interconectado Nacional.
- 9. Que en el artículo 2 de la Resolución CREG 135 de 2013, que modificó el numeral 7.4.1 de la Resolución CREG 025 de 1995 se previó que (...) "La generación de potencia de la unidad de generación es grabada en un registrador y las mediciones son tomadas en los terminales del estator con la presencia de representantes de la empresa auditora y de la empresa generadora. La prueba debe tener un margen de tolerancia del  $\pm$  1%."
- 10. Que en el mismo artículo antes mencionado se prevé que (...) "La empresa auditora deberá ser seleccionada de una lista de empresas que realice el Consejo Nacional de Operación (CNO). Estas empresas deberán cumplir con los criterios de experiencia y estándares de ingeniería que defina el CNO. Mediante Acuerdos CNO posteriores se podrá modificar el listado de firmas auditoras autorizadas. El CND podrá sugerir firmas de ingeniería o de auditoría que cumplan los requisitos mencionados, para que el CNO las considere al elaborar la lista."



11. Que en el último párrafo del artículo 2 de la Resolución CREG 135 de 2013 se prevé que "Las pruebas de potencia reactiva deben realizarse cada diez (10) años o antes, en caso de que el Centro Nacional de Despacho (CND) las requiera para una operación segura y confiable del SIN. Mediante acuerdos CNO se debe establecer claramente la metodología y cronogramas para

realizar las pruebas de potencia reactiva con el fin que tengan el menor impacto posible en la operación económica del sistema."

- 12. Que en el numeral 7.2 -Falla de la Prueba- del Código de Operación de la Resolución CREG 025 de 1995 Código de Redes se establece que si la unidad generadora no cumple la prueba, deberá suministrar al CND dentro de los tres días hábiles siguientes un reporte escrito detallado en donde se ilustren técnicamente las causas de la falla y que este deberá reportarlo al CNO y a la Superintendencia de Servicios Públicos Domiciliarios. La Superintendencia tomará las acciones económicas, administrativas y legales a que haya lugar, según el caso.
- 13. Que en el numeral 7.3 -Modificación de Parámetros- del Código de Operación de la Resolución CREG 025 de 1995 Código de Redes se permite al agente generador realizar la modificación de parámetros antes de efectuar una segunda prueba.
- 14. Que este Acuerdo no aplica para las plantas no despachadas centralmente teniendo en cuenta que la entrega de reactivos de estas plantas para el soporte de tensión es marginal.
- 15. Que mediante el Acuerdo 689 de 2014 se estableció el procedimiento para la realización de las pruebas de potencia reactiva de unidades de generación despachadas centralmente.
- 16. Que mediante el Acuerdo 738 del 5 de marzo de 2015 se adoptó un nuevo Reglamento Interno del Consejo Nacional de Operación, en el que se estableció una nueva estructura organizacional, que incluye una estructura de operación y una estructura de apoyo.
- 17. Que en la estructura de operación se crearon el Subcomité de Controles que tiene entre otras, la función de "Realizar seguimiento al cumplimiento de los Acuerdos asociados a los controles del SIN." y el Subcomité de Análisis y Planeamiento Eléctrico que tiene entre otras, la función de "Dar concepto sobre la solicitud de modificación de los parámetros técnicos de la operación eléctrica."
- 18. Que en el artículo 1 de la Resolución CREG 039 de 2001 que modifica el Artículo 3 de la Resolución CREG-086 de 1996 se prevé que las plantas menores podrán optar por acceder al Despacho Central, en cuyo caso participarán en el Mercado Mayorista de electricidad y de tomar esta opción, deberán cumplir con la reglamentación vigente.
- 19. Que en el parágrafo 2 del artículo 10 de la Resolución CREG 005 de 2010 se prevé que "El Cogenerador que participe en la Bolsa de Energía con



Excedentes con Garantía de Potencia, tendrá categoría de Generador con una Capacidad Efectiva equivalente a los Excedentes con Garantía de Potencia que registre ante el SIC. La regulación aplicable a los generadores, se hace extensiva para estos Cogeneradores".

- 20. Que en el artículo 12 de la Resolución CREG 024 de 2015 "Por la cual se regula la actividad de autogeneración a gran escala en el sistema interconectado nacional (SIN) y se dictan otras disposiciones" se prevé que "El autogenerador a gran escala que quiera entregar excedentes a la red deberá ser representado por un generador en el mercado mayorista, en cuyo caso las partes acordarán libremente las condiciones de dicha representación. Se aplicarán las condiciones establecidas para plantas no despachadas centralmente si la potencia máxima declarada es menor a 20 MW, y en caso establecidas las plantas despachadas contrario, las para centralmente".(Subrayado fuera de texto)
- 21. Que en el artículo 14 de la Resolución CREG 024 de 2015 se prevé que: "Cuando una planta de un autogenerador que haya declarado una potencia máxima menor a 20 MW presente entregas de potencia promedio en período horario a la red mayor a dicho límite en cinco horas, continuas o discontinuas, en un período de treinta (30) días calendario consecutivos, sin que esta entrega de energía haya sido solicitada por el administrador del mercado, se modificará el valor de potencia máxima declarada".

El ASIC será responsable de realizar este procedimiento.

El nuevo valor de potencia máxima declarada corresponderá al promedio simple de la potencia promedio en período horario de las cinco primeras horas donde se superó el límite de 20 MW. Por lo tanto, la planta quedará sometida a las reglas aplicables para las plantas que son despachadas centralmente a partir del primer día del siguiente mes calendario y con una vigencia de seis meses".

22. Que en el artículo 19 de la Resolución CREG 024 de 2015 que adiciona un parágrafo al artículo 3 de la Resolución CREG 086 de 1996 se prevé que:

"Parágrafo: Cuando una planta que haya declarado una capacidad efectiva menor a 20 MW presente entregas de potencia promedio en período horario a la red mayor a dicho límite en cinco horas, continuas o discontinuas, en un período de treinta (30) días calendario consecutivos, sin que esta entrega de energía haya sido solicitada por el administrador del mercado, se modificará el



valor de la capacidad efectiva de la planta. El ASIC será responsable de realizar este procedimiento.

El nuevo valor de la capacidad efectiva de la planta corresponderá al promedio simple de la potencia promedio en período horario de las cinco primeras horas donde se superó el límite de 20 MW. Por lo tanto, la planta quedará sometida a las reglas aplicables para las plantas que son despachadas centralmente a partir del primer día del siguiente mes calendario con una vigencia de seis meses." (Negrilla fuera de texto)

- 23. Que la Resolución CREG 171 de 2015 "Por la cual se toman medidas para aumentar la participación de plantas menores en el Mercado de Energía Mayorista" rige a partir de su publicación en el Diario Oficial y hasta cuando la variable HSIN definida en la Resolución CREG 026 de 2014 sea mayor al 90% o antes si así lo determina la CREG.
- 24. Que en el artículo 1 de la Resolución CREG 197 de 2015 que modifica el artículo 1 de la Resolución CREG 171 de 2015 se prevé que: "**Parágrafo 1**. Las plantas menores, cogeneradores y autogenerados que estén registradas ante el MEM con una capacidad inferior a 20 MW, con disponibilidad excedentaria de que trata en presente artículo, no les aplicarán los artículos 14 y 19 de la Resolución CREG 024 de 2015".
- 25. Que por ser la Resolución CREG 197 de 2015 una modificación de la Resolución CREG 171 de 2015, la vigencia del parágrafo 1 de la Resolución CREG 197 de 2015 es hasta cuando la variable HSIN definida en la Resolución CREG 026 de 2014 sea mayor al 90% o antes si así lo determina la CREG.
- 26. Que mediante el Acuerdo 828 de 2015 se estableció que el procedimiento para la realización de las pruebas de potencia reactiva de unidades de generación despachadas centralmente es aplicable a las plantas menores que opten por entrar al Despacho Central y a las plantas menores que sean incluidas en el Despacho Central porque les es aplicable el artículo 19 de la Resolución CREG 024 de 2015.
- 27. Que el Subcomité de Controles en las reuniones 65 y 66 del 4 y 8 de febrero de 2016 respectivamente, recomendó que el procedimiento para la realización de las pruebas de potencia reactiva sea aplicable a los cogeneradores y autogeneradores bajo las condiciones previstas en la regulación vigente.

28. Que el Comité de Operación consultado mediante correo electrónico, el 11 de febrero de 2016 recomendó la expedición del presente Acuerdo.

### **ACUERDA:**

**PRIMERO: PROCEDIMIENTO.** Aprobar el procedimiento de realización de las pruebas de potencia reactiva de unidades de generación despachadas centralmente que se presenta en el Anexo 1 del presente Acuerdo, que hace parte integral del mismo.

**SEGUNDO:** CRONOGRAMA DE REALIZACIÓN DE PRUEBAS DE POTENCIA REACTIVA: A partir de la vigencia del presente Acuerdo, empezando en el año 2014, el CND elaborará de común acuerdo con los agentes generadores un cronograma de realización de las pruebas de potencia reactiva para las plantas despachadas centralmente, el cual será presentado al Subcomité de Controles para su validación.

**TERCERO: PRESENTACIÓN DE RESULTADOS:** El CND presentará el balance de resultados de las pruebas de potencia reactiva de las unidades y plantas de generación al Subcomité de Análisis y Planeación Eléctrica.

**CUARTO: DEFINICIÓN DE PUNTOS A PROBAR:** Con base en la curva de carga declarada por el agente, y las características de los limitadores, los Agentes y el CND acordarán los puntos operativos en el plano P — Q del generador que serán sometidos a prueba, considerando los criterios de ajuste de los limitadores del sistema de excitación definidos en el Anexo 1 del presente Acuerdo.

Para las plantas existentes a la fecha en la que entre en vigencia el presente Acuerdo, en las que el agente no disponga del límite de calentamiento de cabezales del estator correspondiente a la curva de carga del generador suministrado por el fabricante, este límite se debe definir considerando normas o criterios de ingeniería técnicamente justificados ante el CND.

**QUINTO: CUMPLIMIENTO DE LA PRUEBA:** Se entenderá que las pruebas de potencia reactiva son exitosas, si de los puntos acordados en el artículo cuarto, se alcanzan los valores P, Q definidos para máxima generación de potencia reactiva a potencia activa máxima declarada¹ en la región de sobrexcitación y para tres puntos: a potencia activa máxima declarada¹, a potencia media y al mínimo técnico, en la región de subexcitación, siguiendo el procedimiento establecido en el presente Acuerdo.



<sup>&</sup>lt;sup>1</sup> Potencia activa máxima declarada: Es la potencia activa máxima que el generador puede entregar en bornes cuando la unidad está entregando el valor de potencia efectiva neta declarada

**Parágrafo:** Si la prueba no se puede llevar a cabo o debe ser suspendida por condiciones del SIN en la fecha programada, ésta deberá ser reprogramada de común acuerdo entre el CND y el agente, una vez se restablezcan las condiciones operativas propicias para la prueba.

SEXTO: PLAZO PARA EL REPORTE DE LIMITADORES DEL SISTEMA DE EXCITACIÓN Y CURVA DE CARGA: Los agentes generadores de las plantas nuevas, o aquellas que se reincorporen al Sistema y hayan sufrido cambios que afecten su curva de carga, contarán con un plazo máximo de noventa (90) días calendario después de la fecha de entrada en operación comercial para reportar al CND la curva de carga actualizada con las restricciones de cada unidad y la característica de cada uno de los limitadores en un plano PQ, para tensión nominal en bornes del generador, sin perjuicio del cumplimiento de lo previsto en la reglamentación vigente para la declaración inicial de los parámetros.

SEPTIMO: PLAZO PARA EL REPORTE DE LIMITADORES DEL SISTEMA DE EXCITACIÓN Y CURVA DE CARGA DE LAS PLANTAS MENORES, COGENERADORES Y AUTOGENERADORES QUE SEAN INCLUIDAS EN EL DESPACHO CENTRAL: Los agentes generadores representantes de plantas menores que opten por entrar al Despacho Central, los cogeneradores que participen en la Bolsa de Energía con excedentes con garantía de potencia superiores o iguales a 20 MW y los autogeneradores a gran escala que quieran entregar excedentes a la red superiores o iguales a 20 MW, y aquellos a los que les sea aplicable el artículo 19 o 14 de la Resolución CREG 024 de 2015, contarán con un plazo máximo de noventa (90) días calendario después de la fecha de su inclusión en el Despacho Central, para reportar al CND la curva de carga actualizada con las restricciones de cada unidad y la característica de cada uno de los limitadores en un plano PQ, para tensión nominal en bornes del generador, sin perjuicio del cumplimiento de lo previsto en la reglamentación vigente para la declaración inicial de los parámetros.

OCTAVO: CAMBIOS EN EL SISTEMA DE EXCITACIÓN O EN EL GENERADOR: Los agentes generadores de plantas despachadas centralmente que realicen cambios o modernizaciones de sus sistemas de excitación, o cambios en los devanados o núcleos de estator o rotor que puedan afectar los límites en potencia reactiva del generador, tendrán un plazo máximo de 90 días calendario contados a partir de la fecha del cambio en alguno de los elementos indicados, para reportar la nueva curva de carga de la unidad. Si se evidencian modificaciones respecto a la curva declarada, los agentes acordarán con el CND la realización de pruebas de potencia reactiva tal como lo especifica el presente Acuerdo.

**NOVENO: REVISIÓN DE INFORMACIÓN:** En caso de que el CND requiera aclaración de la información entregada por los agentes generadores sobre los limitadores o la curva de carga, esta les será solicitada en un plazo no superior



a 30 días calendario después de recibida la información completa. Los agentes darán respuesta a la solicitud de aclaración en un plazo no superior a treinta días (30) días calendario, después de recibida la comunicación del CND.

**DECIMO:** CAMBIO DE PARÁMETROS: Si como resultado de la realización de las pruebas de potencia reactiva de las unidades de generación despachadas centralmente, el agente generador encuentra que los límites de generación o absorción de potencia reactiva difieren de los declarados ante el CND, deberá declarar los nuevos parámetros, previo cumplimiento del procedimiento de cambio de parámetros previsto en los Acuerdos vigentes del CNO.

**DECIMOPRIMERO: AUDITORÍA DE LAS PRUEBAS:** Las funciones del auditor son:

- Verificar que durante las pruebas se alcancen los puntos de la curva de carga definidos en el artículo quinto, teniendo en cuenta las tolerancias establecidas en el Anexo 1 del presente Acuerdo.
- Verificar la obtención de registros de la prueba con el uso de un registrador con certificado de calibración vigente.
- En caso de desviaciones en los resultados de las pruebas, el auditor debe validar técnicamente las justificaciones del agente para las desviaciones obtenidas.
- Verificar el cumplimiento de los tiempos mínimos en lo que debe permanecer la unidad en los puntos a probar según lo establecido en el Anexo 1.
- Reportar los resultados de las pruebas para los puntos probados, de acuerdo con lo definido en el Anexo 1.
- Verificar que la tensión en terminales del generador durante la prueba sea lo más cercano posible a 1 p.u.
- Elaborar el informe preliminar, al finalizar la prueba y el informe detallado cuyo formato se presenta en el Anexo 2 del presente Acuerdo.

**DÉCIMOSEGUNDO:** El presente Acuerdo rige a partir de la fecha de su expedición y sustituye el Acuerdo 828 de 2015.

La Presidente,

El Secretario Técnico,

DIANA M. JIMÉNEZ RODRÍGUEZ

Luce,

ALBERTÓ OLARTE AGUIŘRE

### ANEXO 1

### Procedimiento General para la Realización de Pruebas de Potencia Reactiva

### 1 OBJETO

Documentar el procedimiento general para realizar las pruebas de potencia reactiva en unidades de generación despachas centralmente.

### 2 ALCANCE

El siguiente procedimiento especifica los pasos a seguir para la realización de las pruebas de potencia reactiva y los criterios que deben cumplirse para asegurar que los resultados obtenidos durante las pruebas coordinen efectivamente con las funciones de protección, limitación y la capacidad disponible dada por la curva de carga del generador.

### 3 DEFINICIONES

**Sistema de excitación:** Es el conjunto de sistemas de control y funciones de limitación que tienen la función de controlar la tensión en terminales del generador, a través de la tensión y corriente de excitación, igualmente propende por la operación del generador dentro de su curva de carga a través de las funciones de limitación. El sistema de excitación en la mayoría de generadores se compone de los siguientes bloques funcionales AVR, PSS, OEL, UEL.

**Curva de Carga del Generador:** Es la región limitada por la capacidad del generador para operar indefinidamente. Esta región está definida por una combinación de puntos operativos en potencias activa y reactiva.

**AVR:** (Automatic Voltage Controller) Regulador Automático de Tensión. Es la función que se encarga de controlar la tensión en terminales del generador, a través de la tensión y corriente de excitación.

**OEL:** (Over Excitation Limiter) Limitador de Sobrexcitación. Se encarga de llevar en lo posible el punto de operación dentro de los límites establecidos por la curva de carga del generador en la región de sobrexcitación. En este procedimiento el OEL se refiere al limitador de sobrexcitación más restrictivo, comúnmente corresponde al OEL temporizado con función de tiempo definido o inverso.

**UEL:** (Under Excitation Limiters) Limitadores de Subexcitación. Se encargan de llevar en lo posible el punto de operación dentro de los límites establecidos por la curva de carga del generador en la región de subexcitación.

**Estabilización de temperaturas:** Se considera que las temperaturas se han estabilizado si entre dos datos de temperatura tomados a carga constante en el estator, durante un periodo de tiempo de una hora, la variación no es superior a 0.5°C.

**Potencia activa máxima declarada:** Es la potencia activa máxima que el generador puede entregar en bornes cuando la unidad está entregando el valor de potencia efectiva neta declarada.

### 4 PROCEDIMIENTO

El siguiente es el procedimiento que se debe seguir desde el momento en el que se declara la fecha de realización de las pruebas de potencia reactiva al CND, hasta que se realiza el reporte de resultados de las mismas ante el Subcomité de Análisis y Planeación Eléctrica.

### 4.1 Fechas para la Realización de las Pruebas

Las pruebas de potencia reactiva deberán coordinarse con el CND al menos con 15 días de antelación a la realización de las mismas, a fin de garantizar la seguridad operativa del Sistema. Por lo anterior, las pruebas para cada unidad deberán ser tenidas en cuenta por el agente en la oferta diaria, de acuerdo con lo establecido en la regulación vigente sobre pruebas de generadores. Producto de esta actividad de coordinación con el CND, pueden surgir reprogramaciones o consignas operativas para el periodo de las pruebas.

### 4.2Verificaciones y Reajustes en Planta por Parte del Agente que Realiza las Pruebas

Para la realización de las pruebas se recomienda realizar las siguientes verificaciones:

### Verificación de alarmas y disparos por sobre-temperatura

Se recomienda revisar que antes del inicio de las pruebas, los niveles de alarma y disparo por sobre-temperatura del generador sean coherentes con su clase de aislamiento.

### Ajuste de limitadores en la región de Subexcitación

- a. Determine la ubicación de los limitadores de subexcitación (UEL): Sobre la curva de carga que suministra el fabricante del generador dibuje las curvas características de estos limitadores.
- b. Una vez realizada la verificación anterior, realice los reajustes necesarios sobre los parámetros de los limitadores en la región de subexcitación. El ajuste de cada uno de los limitadores de subexcitación debe garantizar que se aproveche la mayor área operativa posible dentro de la región de subexcitación de la unidad, para lo cual el UEL debe ajustarse con el margen que resulte más restrictivo entre uno de los siguientes criterios:
  - 5% del límite de estabilidad práctico de la unidad.
  - 15% respecto a las limitantes como sobrecalentamiento de terminales del núcleo del estator, mínima corriente de campo y servicios auxiliares.
  - 10% respecto al límite de estabilidad de estado estacionario calculado con la metodología de la referencia [1] ó [2].

En todos los casos se debe garantizar que la característica de operación del limitador de subexcitación esté coordinada con la protección de pérdida de campo.

Nota: El límite de estabilidad práctico se calcula tomando como referencia el límite de estabilidad teórico. A continuación se citan diferentes metodologías para el cálculo del límite teórico de estabilidad tanto para generadores de polos lisos como para generadores de polos salientes. Dependiendo del tipo de generador (polos salientes o rotor liso), el agente deberá seleccionar alguna de las metodologías definidas a continuación.

### Metodologías cálculo de límite de estabilidad teórico

Metodología 1 para el cálculo de estabilidad teórico de generadores de polos lisos y de polos salientes teniendo en cuenta el equivalente de red visto por el generador:

- 1. Se determina la reactancia equivalente del sistema vista por el generador (Xe)
- 2. Considerando un sistema simplificado del generador conectado a una barra infinita por medio de una reactancia externa Xe, se determina el valor de Q en el que el generador tiene un comportamiento marginalmente estable para diferentes valores de P variando desde el mínimo técnico hasta la potencia activa máxima.
- 3. El límite de estabilidad teórico se obtiene al construir una curva con los puntos P,Q obtenidos en el paso anterior

# Metodología 2 para el cálculo de estabilidad teórico aplicable a generadores de polos lisos [3]

El límite de estabilidad teórico se determina considerando un ángulo de rotor  $\theta = 90^{\circ}$ , paralelo al eje real pasando por el punto – V2/ jXd (Figura 1).

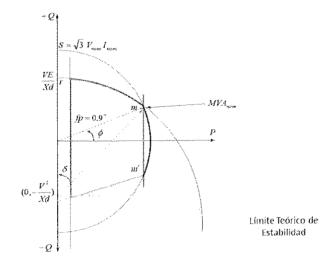


Figura 1. Cálculo del límite de estabilidad teórico para generadores de polos fisos de acuerdo con la metodología 2 [3].

# Metodología 3 para el cálculo de estabilidad teórico aplicable a generadores de polos salientes [4]

- 1. Tal como se observa en la Figura 2, se dibujan círculos con el mismo diámetro de saliencia comprendidos entre OH, siendo tangenciales a la recta OR y se marcan los puntos donde se tocan con dicha recta (O1, O2... On)
- 2. Se trazan rectas desde H hasta los puntos (O1, O2... On).
- **3.** Se marcan los puntos de intercepción de la recta con los círculos antes dibujados (H0, H1, H2...T).
- **4.** El límite de estabilidad teórico se obtiene al interconectar los puntos desde H hasta T.

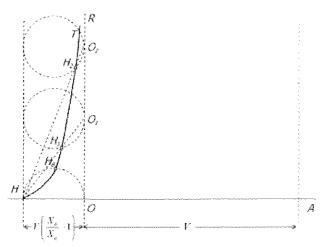


Figura 2. Límite de estabilidad teórica utilizado para determinar la curva de estabilidad práctica de generadores de polos lisos de acuerdo con la metodología 3 [4].

A continuación se citan diferentes metodologías para el cálculo del límite de estabilidad práctico tanto para generadores de polos lisos como para generadores de polos salientes. El agente deberá seleccionar alguna de las metodologías definidas a continuación.

### Metodologías cálculo de límite de estabilidad práctico

### Generador de polos lisos:

Metodología 1 para el cálculo del límite de estabilidad práctico de generadores de polos lisos [5], [6].

- 1. Se grafica la curva de estabilidad teórica en el plano PQ utilizando las metodologías definidas en el presente Acuerdo.
- 2. Se trazan curvas concéntricas en  $-\frac{V_t^2}{X_d}$ , siendo  $V_t$  = Tensión nominal en terminales y  $X_d$  la reactancia sincrónica de eje directo del generador.
- 3. Los puntos P donde las curvas se cruzan con las curva de estabilidad teórica se reducen en un margen del 10% de la potencia activa nominal [4]-[7]; dicho valor se proyecta en la curva trazada y ese será el punto (Q,P) para la curva de estabilidad práctica.

En la

Figura 3 se muestra un ejemplo de cómo se determina la curva de estabilidad práctica para un generador de polos lisos, a partir de la curva de estabilidad teórica.

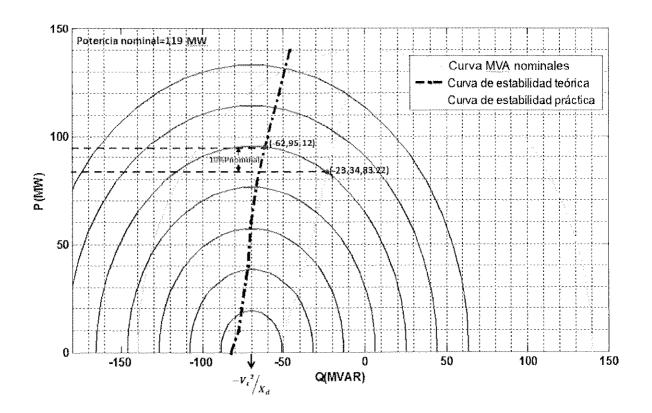


Figura 3. Determinación del límite de estabilidad práctico para generador de polos lisos de acuerdo con la metodología 1

# Metodología 2 para el cálculo del límite de estabilidad práctico de generadores de polos lisos [3].

- 1. Se gráfica el límite de estabilidad teórico sobre la curva de carga. Este límite se determina utilizando la metodología 2 mencionada anteriormente para generadores de polos lisos (Ver Figura 1).
- Se establece el límite práctico de estabilidad tomando un ángulo de 20° como margen de seguridad para que el vector de carga no alcance a los 90° (Ver Figura 4).

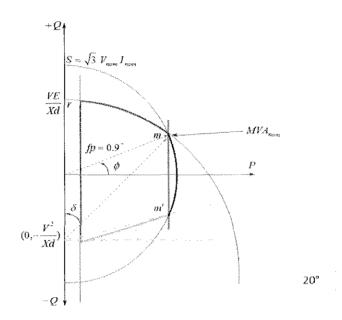


Figura 4. Margen de seguridad angular utilizado para determinar el límite práctico de estabilidad en generadores de polos lisos de acuerdo con la metodología 2 [3].

3. Margen de seguridad contra las caídas de tensión: Si el generador proporciona poca potencia activa y opera cerca del límite de estabilidad (subexcitación), con incluso pequeñas caídas de tensión en los terminales de la máquina podría hacer que el ángulo del rotor exceda de 90°. Para tener en cuenta las caídas de tensión, el punto de trabajo debe mantenerse un 10% por encima de un eje paralelo al eje real. Es decir que debe pasar por -0.9 V2/ jXd (Ver Figura 5).

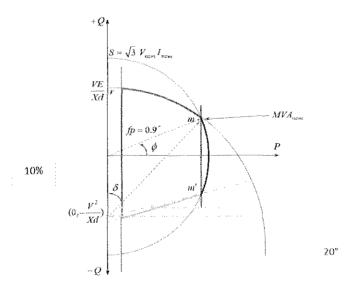


Figura 5. Margen de seguridad angular + margen de seguridad de tensión utilizados para determinar el límite práctico de estabilidad en generadores de polos lisos de acuerdo con la metodología 2 [3].

La curva definitiva se presenta en la Figura 6.

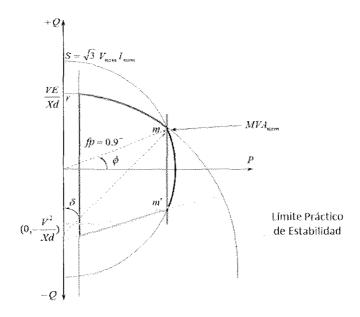


Figura 6. Límite práctico de estabilidad de generadores de polos lisos de acuerdo con la metodología 2 [3].

### Generador de polos salientes:

Metodología 1 para el cálculo del límite de estabilidad práctico de generadores de polos salientes [5],[6]:

- 1. Se grafica la curva de estabilidad teórica.
- 2. Sobre puntos P del límite de estabilidad teórica se trazan circunferencias con centro en el punto de proyección de tales puntos sobre el eje de las abscisas.

Los puntos P de proyección se reducen en un margen del 10% de la potencia activa nominal [4] – [7]; dicho valor se proyecta en la misma curva trazada y ese será el punto (Q,P) para la curva de estabilidad práctica. En la Figura 7 se muestra un ejemplo de cómo se determina la curva de estabilidad práctica para un generador de polos lisos, a partir de la curva de estabilidad teórica.

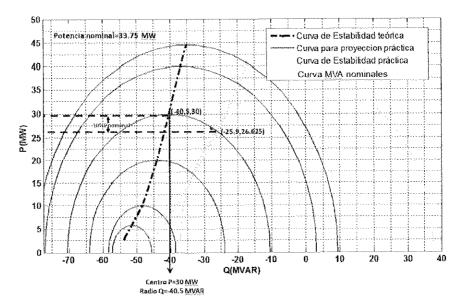


Figura 7. Determinación de curva de estabilidad práctica para generador de polos salientes

# Metodología 2 para el cálculo del límite de estabilidad práctico de generadores de polos salientes [4]:

- **1.** Teniendo como referencia un punto (x,y) de la curva teórica, se escoge un margen de seguridad del 10% de la potencia activa nominal [4]-[7] y se resta en el eje (y) obteniéndose un nuevo punto  $y_n$ .
- 2. Con el punto yn se calcula el punto xn a partir de la ecuación de la circunferencia cuyo radio es r= m+d = y
- **3.** Estos pasos se repiten para cada uno de los puntos hallados en la curva teórica (Ver Figura 8)

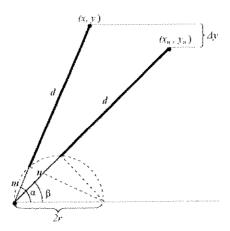
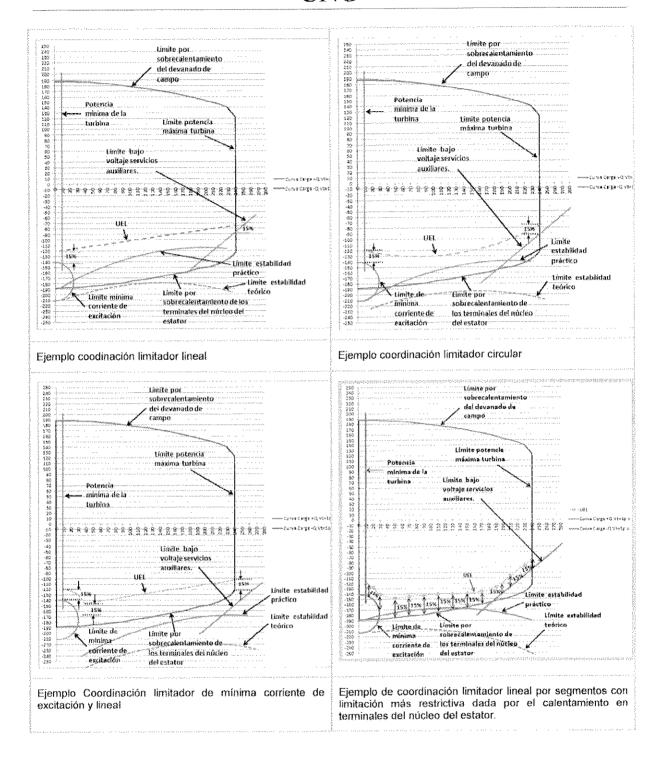
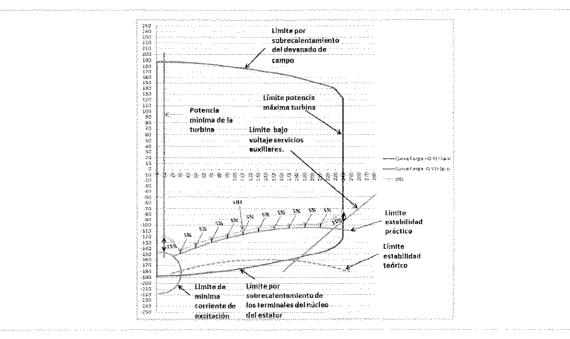


Figura 8. Determinación de curva de estabilidad práctica para generador de polos salientes [4].

En la Figura 9 se presentan ejemplos donde se muestran las características de algunos tipos de limitadores de subexcitación, en coordinación con diferentes curvas de carga, siguiendo los criterios de ajuste indicados.





Ejemplo de coordinación limitador lineal por segmentos con limitación más restrictiva dada por el límite práctico de estabilidad.

Figura 9. Características de algunos tipos de limitadores de subexcitación, en coordinación con diferentes curvas de carga, siguiendo los criterios de ajuste indicados

c. Verifique la coordinación entre los ajustes de los UEL, la protección ANSI 40 y los límites de subexcitación del generador: en todo caso las funciones de limitación del campo deben operar antes que cualquier función de protección para cualquier punto operativo dentro de la región de subexcitación del generador. En caso de requerirse reajuste de cualquier función de protección del generador para cumplir con los criterios de ajuste de los limitadores del sistema de excitación, el Agente debe reportar dichos cambios en la base de datos de protecciones del CND.

En caso de que no sea posible reajustar los limitadores en la región de subexcitación siguiendo lo establecido en el presente Acuerdo, el agente generador deberá presentar la justificación técnica correspondiente mediante informe escrito al CND.

### Ajuste de limitadores en la región de Sobrexcitación

- a. Determine la ubicación de los limitadores de sobrexcitación (OEL): Sobre la curva de carga que suministra el fabricante del generador, dibuje las curvas características de estos limitadores.
- b. Una vez realizada la verificación anterior, realice los reajustes necesarios sobre los parámetros de los limitadores en la región de sobrexcitación con el fin de garantizar que cumplan con los criterios de ajuste establecidos a continuación: El ajuste de cada uno de los limitadores de sobrexcitación debe garantizar que después de la operación de cualquier función de limitación del campo, se

aproveche el mayor área operativa posible dentro de la región de sobrexcitación de la unidad, considerando como máximo un margen del 2% respecto de la condición más restrictiva de la unidad de generación asociada a características tales como:

- Límite por sobrecalentamiento del devanado del rotor.
- Límite por alto voltaje en servicios auxiliares.

En la Figura 10 se presenta un ejemplo donde se muestra la característica típica del limitador de sobrexcitación, con una curva de carga, siguiendo los criterios de ajuste indicados.

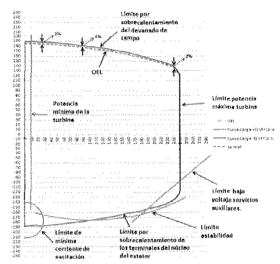


Figura 10. Ejemplo de Coordinación del limitador de sobrexcitación y la curva de carga

c. Verifique la coordinación entre los ajustes de los OEL, la protección de sobrexcitación y el límite por temperatura del rotor del generador: en todo caso las funciones de limitación del campo deben operar antes que cualquier función de protección para cualquier punto operativo dentro la región de sobrexcitación del generador. En caso de requerirse reajuste de cualquier función de protección del generador para cumplir con los criterios de ajuste de los limitadores del sistema de excitación, el Agente debe reportar dichos cambios en la base de datos de protecciones del CND.

En caso de que no sea posible reajustar los limitadores en la región de sobrexcitación siguiendo lo establecido en el presente Acuerdo, el agente generador deberá presentar la justificación técnica correspondiente mediante informe escrito al CND.

### 4.3 Realización de la Prueba en la Región de Subexcitación

Después de haber realizado las verificaciones iniciales, y de ser necesarios los reajustes de los UEL y las protecciones de subexcitación, se debe seguir el siguiente procedimiento:

- Coordinar con el centro de control del CND el inicio de la prueba, el cual, a su vez, coordinará las consignas operativas requeridas antes y durante la prueba.
- 2. Asegúrese que durante la prueba el AVR esté en modo automático y si se cuenta con PSS este debe estar en servicio. Las demás funciones de limitación del campo deben estar en operación.
- 3. Durante la realización de esta prueba el agente generador registrará las potencias activa, reactiva y la tensión en bornes del generador con una resolución mínima de un dato por segundo, utilizando un registrador con certificado de calibración vigente.
- 4. La realización de esta prueba implica que se deba lograr una tensión en bornes del generador lo más cercana posible a 1 p.u. mientras que la unidad en prueba se encuentre operando cerca de sus límites de absorción de potencia reactiva. Esto puede lograrse con la ayuda de otras unidades de la planta o de la zona de influencia, igualmente puede hacerse uso de equipos de compensación de reactivos o cambiadores de tomas de transformadores, en cuyo caso el CND coordinará las acciones necesarias para lograr el objetivo, sin violar los límites establecidos en tensiones o cargabilidad de elementos del sistema. No se considerarán movimientos de tap en los transformadores elevadores de los generadores.
- 5. Una vez preparado el sistema, llevar la unidad bajo prueba a la potencia activa máxima declarada y ajustar la referencia de tensión del AVR de esta unidad en la tensión nominal de bornes del generador (1 p.u.).
- 6. Incremente gradualmente la tensión de referencia de los AVRs de las unidades restantes de la planta hasta lograr que la unidad bajo prueba absorba la potencia reactiva máxima determinada por el ajuste de los UEL, en coordinación con la curva de carga del generador.
- 7. En caso de que no se logre la máxima absorción de potencia reactiva de la unidad bajo prueba con las acciones en otras unidades de la planta, se debe complementar con aumento en la tensión de referencia de otras plantas cercanas o a través de la conexión de equipos de compensación capacitiva o desconexión de reactores en la zona de influencia.
- 8. Una vez agotadas las consignas operativas anteriores, con tensión nominal en bornes del generador sin obtener la máxima absorción de potencia reactiva esperada, se debe reducir la consigna de tensión del AVR del generador si se requiere, al menos hasta 0.95 p.u., o un valor inferior si la unidad lo permite. Si a pesar de reducir la tensión al mínimo técnico posible, el generador no puede llegar al límite esperado de absorción de reactiva,

este punto será declarado como Conforme, y se consignará esta situación en el informe de resultados de la prueba.

- 9. Si la potencia reactiva máxima a la potencia activa máxima declarada se logra a un valor diferente a la tensión nominal, el valor de potencia reactiva debe corresponder con la esperada corregida a la nueva tensión.
- 10. Después de obtenido el valor de potencia reactiva máxima a la potencia activa máxima declarada, el generador debe ser mantenido en este punto de operación mínimo durante 40 minutos para el registro de las variables de la prueba. Se recomienda supervisar continuamente la evolución de la temperatura de los devanados y núcleo del estator.
- 11. Una vez recolectados los datos para el primer punto de operación, se debe realizar el mismo procedimiento anterior para un punto de potencia activa intermedia. Tan pronto se logre el valor de potencia reactiva esperada considerando la corrección por tensión, debe mantenerse este punto de operación por un periodo mínimo de 10 minutos, tiempo durante el cual se recolectarán las medidas.
- 12. Una vez finalice el periodo de prueba en carga intermedia (10 minutos), se debe realizar el mismo procedimiento para el punto correspondiente al mínimo técnico declarado en potencia activa. Al igual que en el paso anterior, este último punto de operación debe ser sostenido por un periodo mínimo de 10 minutos.
- 13. Con base en las características particulares de los limitadores de subexcitación pueden adicionarse más de tres puntos de prueba en esta región para mejorar la precisión de la curva final a declarar.
- 14. Como referencia, en la Figura 11 se presenta de forma gráfica los pasos de este procedimiento para las regiones de sub y sobrexcitación.

### 4.4 Realización de la Prueba en la Región de Sobrexcitación

Después de haber realizado las verificaciones, y de ser necesarios los reajustes de los OEL y las protecciones de sobrexcitación, se debe seguir el siguiente procedimiento:

- Coordinar con el centro de control del CND el inicio de la prueba, el cual, a su vez, coordinará las consignas operativas requeridas antes y durante la prueba,
- 2. Asegúrese que durante la prueba el AVR esté en modo automático y si se cuenta con PSS este debe estar en servicio. Las demás funciones de limitación del campo en operación.
- 3. Durante la realización de esta prueba el agente generador registrará las potencias activa, reactiva y la tensión en bornes del generador con una resolución mínima de un dato por segundo.

- 4. La realización de esta prueba implica que se deba lograr una tensión en bornes del generador lo más cercana posible a 1 p.u. mientras que la unidad en prueba se encuentre operando cerca de sus límites de entrega de potencia reactiva. Esto puede lograrse con la ayuda de otras unidades de la planta o de la zona de influencia, igualmente puede hacerse uso de equipos de compensación de reactivos o cambiadores de tomas de transformadores, en cuyo caso el CND coordinará las acciones necesarias para lograr el objetivo, sin violar los límites establecidos en tensiones o cargabilidad de elementos del sistema. No se considerarán movimientos de tap en los transformadores elevadores de los generadores.
- 5. Una vez preparado el sistema, llevar la unidad bajo prueba a la potencia activa máxima declarada y ajustar la referencia de tensión del AVR de esta unidad en la tensión nominal de bornes del generador (1 p.u.).
- 6. Reducir gradualmente la tensión de referencia de los AVRs de las unidades restantes de la planta hasta lograr que la unidad bajo prueba entregue la potencia reactiva máxima determinada por el ajuste de los OEL, en coordinación con la curva de carga del generador.
- 7. En caso de que no se logre la máxima entrega de potencia reactiva de la unidad bajo prueba con las acciones en otras unidades de la planta, se debe complementar con la reducción en la tensión de referencia de otras plantas cercanas o a través de la desconexión de equipos de compensación capacitiva o conexión de reactores en la zona de influencia de la unidad bajo prueba.
- 8. Una vez agotadas las consignas operativas anteriores, con tensión nominal en bornes del generador sin obtener la máxima entrega de potencia reactiva esperada, se debe aumentar la consigna de tensión del AVR del generador si se requiere, al menos hasta 1.05 p.u., o un valor superior si la unidad lo permite. Si a pesar de incrementar la tensión al máximo técnico posible, el generador no puede llegar al límite esperado de entrega de reactiva, este punto será declarado como Conforme, y se consignará esta situación en el informe de resultados de la prueba.
- 9. Si la potencia reactiva máxima a la potencia activa máxima declarada se logra a un valor diferente a la tensión nominal, el valor de potencia reactiva debe corresponder con la esperada corregida a la nueva tensión. Después de obtenido el valor de potencia reactiva máxima a la potencia activa máxima declarada, el generador debe ser mantenido en este punto de operación mínimo durante 40 minutos para el registro de las variables de la prueba. Se recomienda supervisar continuamente la evolución de la temperatura de los devanados del rotor. Una vez recolectados los datos para el primer punto de operación, se debe realizar el mismo procedimiento anterior para un punto de potencia activa intermedia. Tan pronto se logre el valor de potencia reactiva esperada considerando la corrección por tensión, debe mantenerse este punto de operación por un periodo mínimo de 10 minutos, tiempo durante el cual se recolectarán las medidas.

- 10. Una vez finalice el periodo de prueba en carga intermedia (10 minutos), se debe realizar el mismo procedimiento para el punto correspondiente al mínimo técnico en potencia activa declarado. Al igual que en el paso anterior, este último punto de operación debe ser sostenido por un periodo mínimo de 10 minutos.
- 11. Con base en las características particulares de los limitadores de sobrexcitación pueden adicionarse más de tres puntos de prueba en esta región para mejorar la precisión de la curva final a declarar.
- 12. Como referencia, en la Figura 11 se presenta de forma gráfica los pasos de este procedimiento para las regiones de sub y sobrexcitación.

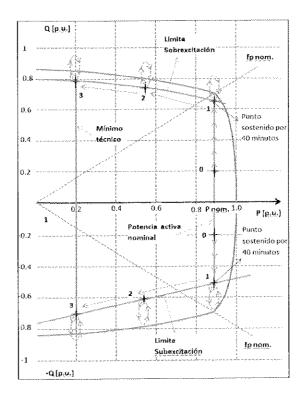


Figura 11. Esquema para la realización de las pruebas potencia reactiva de generadores

Nota: La secuencia de ejecución de las pruebas presentada en este capítulo es indicativa y se recomienda como buena práctica para el desarrollo de la prueba, sin embargo el Agente puede considerar modificar dicha secuencia, de común acuerdo con el CND.

### 5 CÁLCULO DE TOLERANCIAS ASOCIADAS AL RESULTADO DE LAS PRUEBAS

A continuación se describe el procedimiento que debe ser usado para el cálculo del error asociado a la realización de la pruebas de potencia reactiva, y con el cual se determina el cumplimiento de la prueba.

El cálculo del error está definido por las desviaciones porcentuales de los puntos de operación obtenidos durante las pruebas, con respecto a los puntos esperados. Estos errores se encuentran asociados a la cadena de medición de potencia activa y reactiva.

Teniendo como base los registros en el tiempo de cada uno de los puntos operativos logrados durante las pruebas, los errores de medición de transformadores de potencial y corriente y equipo de registro se define el siguiente procedimiento:

- 1. Corregir los valores de potencia reactiva obtenidos durante la prueba calculando la potencia reactiva esperada a 1 p.u. de tensión en terminales.
- 2. Después de haber corregido por tensión la serie de datos de potencia reactiva, se promedian los valores obtenidos en el periodo de prueba y se obtiene un valor representativo para cada punto operativo evaluado.
- 3. Calcular el error de medición relativo asociado a PTs, CTs y registrador, con el uso de la siguiente ecuación definida por la norma ANSI / ASME PTC19.1:

$$Emr = \sqrt{\left(E_{CT}^2 + E_{PT}^2 + E_R^2\right)}$$

Dónde:

 $E_{\rm CT}$  : Error del transformador de corriente dado por la clase del CT en %.

 $E_{pr}$ : Error del transformador de potencial dado por la clase del PT en %.

 $E_{\rm R}$ : Error del registrador en %. Puede asumirse 0.5% en caso de que no se conozca este valor.

Calcular el error de medición absoluto de potencia reactiva asociado a PTs, CTs y registrador, con el uso de la siguiente ecuación:

$$Ema = \sqrt{3 * Emr * CT_{Prim} * PT_{Prim}}$$

Dónde:

 $\mathit{CT}_{\mathtt{Pr}\mathit{im}}$  : Corriente primaria del CT en A.

 $PT_{Pcim}$ : Voltaje primario del PT en kV.

4. Graficar la curva de carga dada por los puntos P, Q que se definieron en la etapa de planeación. A esta curva se deben adicionar dos curvas que forman una envolvente conformada por la curva original considerando una tolerancia de +/-1%.

5. En la misma gráfica dibujar el valor promedio de los puntos medidos corregidos por tensión para cada punto operativo probado. A cada punto se debe adicionar y restar el error absoluto de medición *Ema*, para generar un rectángulo representativo del error de medición en potencia reactíva.

En la Figura 12 se presenta un ejemplo que ilustra las gráficas anteriormente descritas:

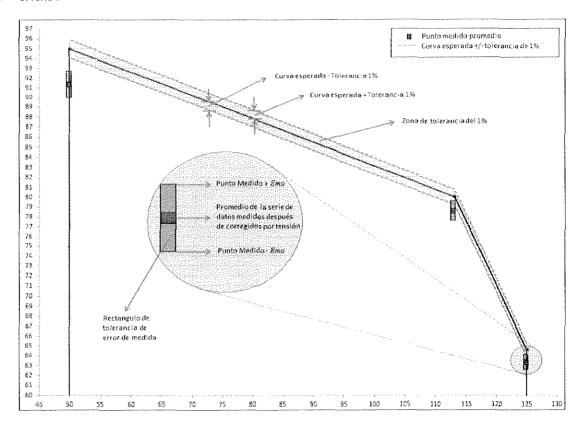


Figura 12. Presentación de resultados de las pruebas considerando los errores de medición y tolerancia de 1%

- 6. La prueba se da como válida en la región de sobrexcitación si al menos un punto del rectángulo de tolerancia de error de medida, está dentro de la zona de tolerancia del 1%. En la región de sobrexcitación solo se evaluará el punto operativo correspondiente a la potencia activa máxima declarada.
- 7. La prueba se da como válida en la región de subexcitación si al menos un punto del rectángulo de tolerancia por error de medida, está dentro de la zona de tolerancia del 1%, para los tres puntos auditables de la prueba.

### 6 INFORME DE RESULTADOS

### 6.1 Informe Preliminar

Inmediatamente finalizada una prueba de potencia reactiva, el Agente responsable enviará mediante correo electrónico a despachoenergiacndxm@xm.com.co, cccnd@xm.com.co y controles@xm.com.co, un informe preliminar de los resultados obtenidos. Este informe consiste en el diligenciamiento del formato donde se consignan los puntos obtenidos de máxima entrega y absorción de potencia reactiva alcanzados durante la prueba, en comparación con los puntos previamente acordados con el CND. En la Figura 13 se presenta dicho formato.

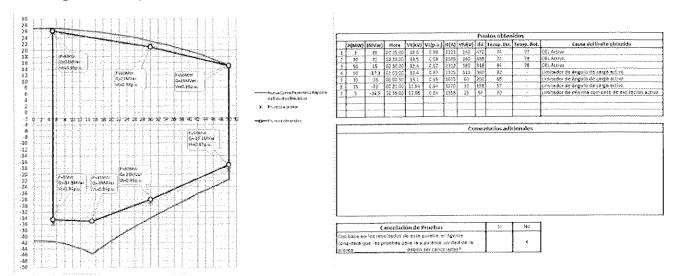


Figura 13. Formato de informe preliminar de resultados de pruebas de potencia reactiva

De acuerdo con los resultados obtenidos durante las pruebas, en este formato el agente informará al CND si es necesario reprogramar las pruebas de otras unidades de la misma planta, e informará cualquier evento o situación ocurrido durante la prueba que considere necesario.

### 6.2 Informe Final

A más tardar 30 días después de la realización de la prueba de potencia reactiva, el agente debe entregar al CND el informe escrito del auditor donde detalle los resultados de las pruebas, además de los diferentes soportes técnicos de las pruebas. Este informe debe contener como mínimo lo siguiente:

- Procedimiento o protocolo de pruebas detallado, que contenga fecha y hora precisas indicando cada una de las maniobras y consignas seguidas durante las pruebas en planta.
- Certificado vigente de calibración del registrador de medidas.
- Curva de carga del fabricante con la ubicación final de los limitadores del sistema de excitación, los puntos acordados en la etapa de planeación de las pruebas y los puntos obtenidos durante las pruebas.

- Gráficos que presenten la evolución en el tiempo de las principales variables del generador medidas durante las pruebas, con el uso del registrador de medidas:
  - ✓ Potencia activa
  - ✓ Potencia reactiva
  - ✓ Tensión en bornes
- Gráficos que presenten la evolución en el tiempo de variables adicionales medidas durante las pruebas. Estos pueden ser obtenidos del sistema SCADA u otro sistema de medición disponible en la planta:
  - ✓ Tensión en servicios auxiliares
  - ✓ Temperaturas disponibles en devanados de rotor, estator, núcleo estator
  - ✓ Corriente de estator
  - ✓ Tensión y corriente de campo
- Cálculo de los errores y tolerancias finales obtenidas con respecto a los puntos esperados en la etapa de planeación.
- Si es del caso, justificaciones técnicas de limitaciones adicionales encontradas durante el desarrollo de las pruebas, que puedan limitar el alcance de los puntos previamente acordados.
- Conclusiones, recomendaciones y veredicto final de la auditoría certificando los resultados de las pruebas e indicando si la prueba es exitosa o debe ser reprogramada, indicando las correcciones o modificaciones que deben ser realizadas.
- Firma de la auditoría.

En el Anexo 2 se presenta un ejemplo de informe de auditoría de las pruebas con la información descrita.

### 7. REPROGRAMACIÓN, CANCELACIÓN O FALLA DE LA PRUEBA

- En caso de que durante una prueba de potencia reactiva, el CND determine que por las condiciones de seguridad del Sistema la prueba no puede continuar, esta deberá ser reprogramada.
- En caso de que el agente responsable de una prueba de potencia reactiva requiera de su cancelación o reprogramación por motivos de fuerza mayor, esta deberá ser tramitada mediante correo electrónico a despachoenergiacndxm@xm.com.co, cccnd@xm.com.co y controles@xm.com.co.
- Se define como la primera prueba oficial aquella que se realiza dentro de las 72 horas siguientes a la declaración de inicio de pruebas de potencia reactiva, independientemente del resultado de dicha prueba.
- En caso de que el Agente identifique la necesidad de una segunda prueba, esta deberá ser solicitada al CND para su programación. La nueva fecha propuesta por el Agente para esta prueba, deberá ser justificada en comunicación oficial al CND antes de los 30 días calendario siguientes a la finalización de la prueba inicial.
- En caso de que la segunda prueba no haya sido exitosa, y en cumplimiento de lo establecido en la regulación vigente, el agente deberá suministrar al CND

dentro de los tres días hábiles siguientes, un reporte escrito detallado en donde se ilustren técnicamente las causas de la falla.

### 8. CURVA DE CARGA DEFINITIVA Y CAMBIO DE PARÁMETROS

Una vez que el agente y el CND hayan verificado las limitantes asociadas a la capacidad de la unidad de generación para entregar y absorber potencia reactiva, y que mediante la prueba de potencia reactiva se haya verificado la capacidad del generador para alcanzar los puntos operativos previstos, y considerando el concepto favorable del Auditor de la prueba, el agente generador deberá declarar una nueva Curva de Carga, siempre y cuando la curva de carga obtenida difiera de la última declaración de este parámetro. La curva de carga obtenida durante la prueba se considera como la región acotada por los puntos validados por el auditor y las potencias activas correspondientes al mínimo técnico y potencia activa máxima declarada.

En caso de que durante la prueba de potencia reactiva no se alcancen los valores de potencia reactiva esperados por que las condiciones del sistema de potencia no lo permiten, el agente deberá declarar la curva de carga delimitada por los valores de potencia reactiva esperados.

### **ANEXO 2**

### Informe estándar de presentación de pruebas de potencia reactiva

En este anexo se presenta el índice con la información mínima que debe contener el reporte de resultados de las pruebas de potencia reactiva y un ejemplo con datos supuestos del informe para la presentación de los resultados por parte de la firma auditora.

Empresa que realiza la prueba

### Índice

1	INT	RODUCCIÓN	1
	1.1	Nomenclatura	1
2	DATOS	GENERALES DE LA AUDITORÍA	1
3	INF	ORMACIÓN DE LA UNIDAD	1
	3.1	Datos característicos 3	1
	3.2	Curva de capacidad propuesta y características de corrección por tensión 3	2
4	EQI	JIPOS DE MEDICIÓN Y CONEXIONADO 3:	2
	4.1	Equipos empleados 3:	2
	4.2	Puntos de conexión 3	3
5	CÁI	.CULO DE ERRORES 3	4
6	RESUL	TADOS DE LAS PRUEBAS 3	5
	6.1	Tabla de resultados 3	5
	6.2 Cu	ırva de capacidad verificada 3	5
	6.3 De	etalle de evaluación de cumplimiento3	7
	6.3	1 Detalle Región de Sobrexcitación 3	7
	6.3.	2 Detalle Región de Subexcitación3	8
	6.4 Te	ndencias 3	9
	6.4	.1 Región de Sobrexcitación 3	ç
	6.4	.2 Región de Subexcitación 4	2
	6.5 Cu	ırva de capacidad definitiva4	6
7	CO	NCLUSIONES4	7
8	AN	EXO I4	3
	0.4	Cartifica dos de calibración	c

### 1 INTRODUCCIÓN

El presente informe documenta los resultados obtenidos en la auditoría de las Pruebas de Potencia Reactiva realizadas en la unidad XX de la central XX. Dichas pruebas fueron realizadas siguiendo los lineamientos establecidos en la regulación vigente (Reg. CREG 135 de 2013, CREG 025 de 1995 y Acuerdo CNO 689 o el que lo modifique o sustituya).

Las pruebas fueron llevadas a cabo el/los días XXXX.

Como resultado de la auditoría se obtiene que la unidad XX **CUMPLE/NO CUMPLE** con la curva de capacidad declarada dentro de las tolerancias establecidas.

### 1.1 Nomenclatura

En el presente documento se empleará la siguiente nomenclatura:

ETERM	Tensión de terminales			
ITERM	Corriente de terminales			
EFD	Tensión de excitación (campo)			
IFD	Corriente de excitación (campo)			
PELEC	Potencia eléctrica (activa)			
QELEC	Potencia reactiva			
FREC	Frecuencia			
AVR	Regulador de tensión			
UEL	Limitador de subexcitación			
OEL	Limitador de sobreexcitación			
V/Hz	Limitador de sobreflujo			
PSS	Estabilizador de sistemas de potencía			
RCC	Compensador de reactivo			
VREF	Referencia de Tensión			

### 2 DATOS GENERALES DE LA AUDITORÍA

Central: XXXX

· Unidad: Unidad XX

· Auditor: Nombre del Auditor

Fecha de las pruebas: Día – mes – Año

### 3 INFORMACIÓN DE LA UNIDAD

### 3.1 Datos característicos

La unidad ensayada es la XX. Los datos de placa de la misma son los siguientes:

· Potencia aparente nominal: XX

Tensión de estator nominal: XX

Potencia activa máxima declarada: XX

Factor de potencia nominal: XX

Corriente de campo nominal: XX

### 3.2 Curva de capacidad propuesta y características de corrección por tensión

En la Figura 3-1 se presentan los puntos operativos a verificar acordados entre el Agente y el CND y la curva de capacidad para la unidad bajo prueba.

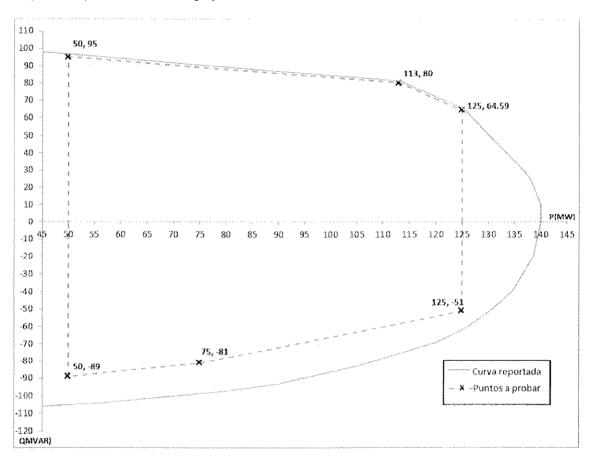


Figura 3-1: Curva de capacidad propuesta

En caso de que las pruebas no lleguen a realizarse a tensión 1 p.u., se debe realizar la corrección por tensión, y debe detallarse en este capítulo como se realiza dicha corrección.

### 4 EQUIPOS DE MEDICIÓN

### 4.1 Equipos empleados

Para las mediciones realizadas se emplearon los equipos listados en la Tabla 4-1.

Equipo	Marca	Modelo	Número de serie	Clase
Registrador	XXX	XXX	XXX	0.4% lectura 0.1% rango
СТ	XXX	<b>A</b> 1	XXX	0.5
PT	xxx	B1	XXX	0.5
SCADA	XXX	Infi90	10 ° 10 ° 10 ° 10 ° 10 ° 10 ° 10 ° 10 °	-

Tabla 4-1: Equipos de medición utilizados

### 4.2 Puntos de conexión

Para las mediciones realizadas se utilizaron los puntos de conexión detallados en la Tabla 4-2.

Medición	Tablero	Borne	Escala	Equipo utilizado
Tensión de estator	XXX	x1,x2,x3	13.8kV/115V	Registrador
Corriente de estator	xxx	y1,y2,y3	2500/5A	Registrador
Potencia Activa y Reactiva	-		-	Registrador
Corriente de Campo	Campo		~	SCADA
Tensión de Campo				SCADA
Temperatura s de rotor y estator		-	-	SCADA

Tabla 4-2: Puntos de conexión

### 5 CÁLCULO DE ERRORES

De acuerdo a los datos recolectados en planta se realiza el cálculo de los errores de medición según las expresiones detalladas a continuación.

 $E_{CT}$ : clase 0.5, relación 2500/5A

 $E_{PT}$ : clase 0.5, relación 14400/120V

 $E_R$ : error 0.4% lectura + 0.1% rango

Siguiendo los lineamientos del Acuerdo CNO XXX y de la norma ANSI/ASME PTC 19.1, el error relativo de la medición se calcula como la raíz de la suma de los cuadrados de los errores relativos de CT, PT y equipo de medición:

$$Emr = \sqrt{(E_{CT}^2 + E_{PT}^2 + E_R^2)}$$

La clase de los instrumentos es el error absoluto referido a escala completa. Si se considera al error relativo de cada instrumento como su clase se lleva a cabo una aproximación conservadora, tal como lo dicta dicha normativa.

Para el caso del medidor digital, se asume como clase la suma del error de rango (clase propiamente dicha) más el de lectura. De este modo se considera el máximo error posible, ya que el mismo será igual al error absoluto sobre fondo de escala.

De este modo el cálculo queda:

$$Emr = \sqrt{(0.005^2 + 0.005^2 + 0.005^2)} = 0.00866$$

Con base en el resultado anterior y los valores primarios de transformación del CT y el PT se calcula el error absoluto en la medida de potencia reactiva de la siguiente forma:

$$Ema = \sqrt{3 * Emr * CT_{Prim} * PT_{Prim}}$$

 $Ema = \sqrt{3} *0.00866 * 7000 * 14400 / 1 * 10^6 = 1.512 \text{ MVAR}$ 

# RESULTADOS DE LAS PRUEBAS

# 6.1 Tabla de resultados

La Tabla 6-1 detalla los puntos obtenidos de las pruebas realizadas.

- La columna de puntos objetivo indica los puntos esperados de actuación de los limitadores para tensión 1p.u.
- La columna de promedio corregido presenta el valor promedio de potencia reactiva de la serie de puntos obtenidos para cada condición operativa P-Q. Estos puntos son corregidos a un vaior de tensión en terminales de 1 p.u.
- Las columnas Vfd e Ifd corresponden al promedio de las mediciones de tensión de campo y corriente de campo obtenidos para cada condición operativa P-Q.
- Las columnas Tº rotor y Tº estator corresponden a los valores máximos de las mediciones de temperatura en rotor y estator obtenidos para cada condición operativa P-Q.

Observaciones						
Causa de limitación	Activación UEL	Activación UEL	Activación UEL	Activación OEL	Activación OEL	Activación OEL
Cumple	SI	SI	SI	ß	MA	NA
T° estator	70	68	7.0	25.0	74	74
To rotor	1		1	78	7.8	77
ifd [A]	250	200	180	730	728	732
p IVI	08	7.0	200	250	260	250
Promedio corregido a Vt=1 p.u.  Q Q [MVar]	-52,5	-78,53	-87	64.59	78	92
ojetivo Q [M/ar]	-51	ထု	68-	64.59	80	95
Punto objetivo P P Q Q Q [MW]	125	75	50	125	(C)	50
Hora	11,15	12:33	13;25	15:19	16:56	17:16
Punto	1	2	m	4	N	ę

Tabla 6-1: Resultados de las pruebas

### 6.2 Curva de capacidad verificada

En la Figura 6-1 se presenta la curva de capacidad verificada. Se muestran los puntos operativos esperados y los valores promedio registrados, después de aplicada la corrección a 1 p.u. de tensión en terminales.

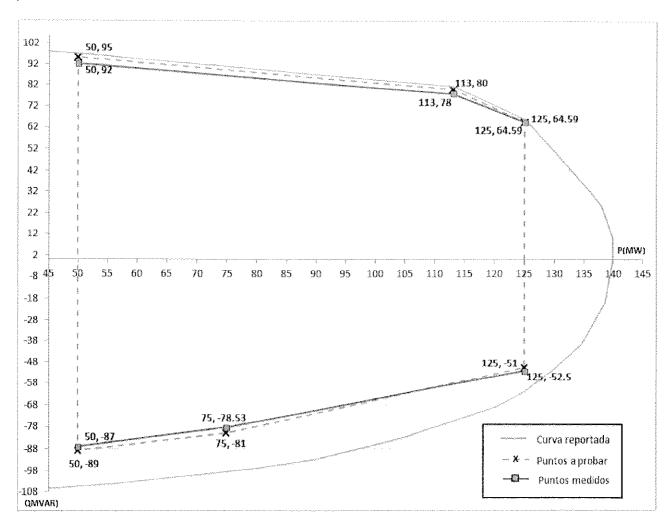


Figura 6-1 Curva de capacidad verificada

# 6.3 Detalle de evaluación de cumplimiento

## 6.3.1 Detalle Región de Sobrexcitación

En la Figura 6-2 se presenta el detalle de los puntos correspondientes la región de sobrexcitación.

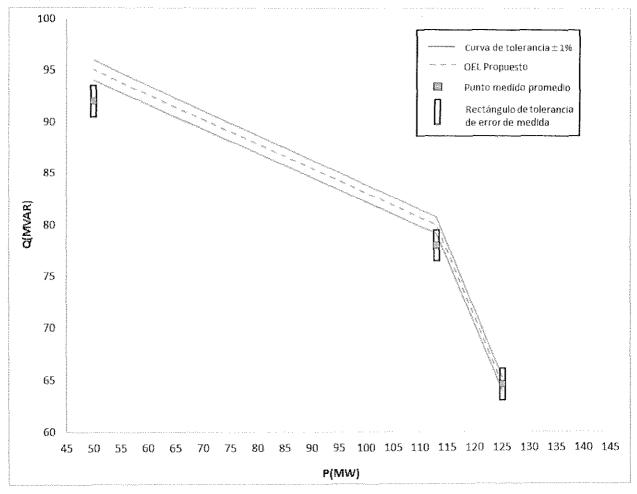


Figura 6-2 Detalle de actuación OEL

# 6.3.2 Detalle Región de Subexcitación

En la Figura 6-3 se presenta el detalle de la región de subexcitación. Como se aprecia, todos los puntos se encuentran dentro de la tolerancia prevista por el Acuerdo CNO XXX.

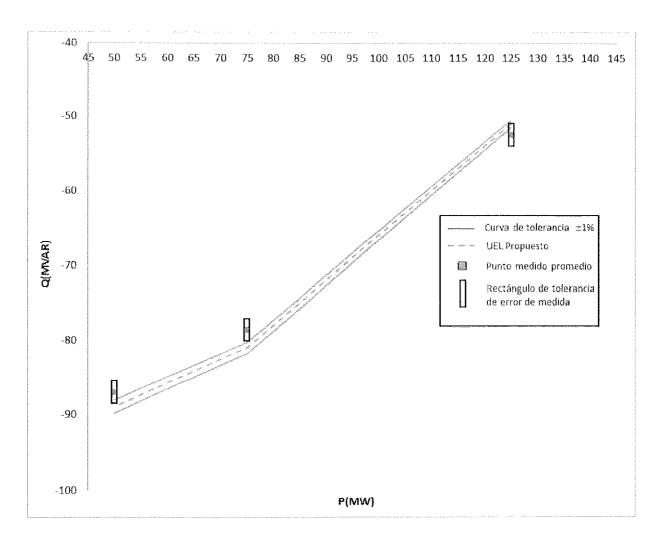


Figura 6-3 Detalle de actuación UEL

#### 6.4 Tendencias

En el presente capítulo se muestran las tendencias registradas en el transcurso de las pruebas realizadas, de donde fueron obtenidos los valores presentados en la Tabla 6-1: Resultados de las pruebas.

### 6.4.1 Región de Sobrexcitación

En las Figura 6-4 a Figura 6-9 se presentan los registros realizados para los puntos evaluados en la región de sobrexcitación. En particular se observa para plena carga el registro de 40 minutos de duración, según lo solicitado en el Acuerdo CNO XXX.

### Potencia: 125MW

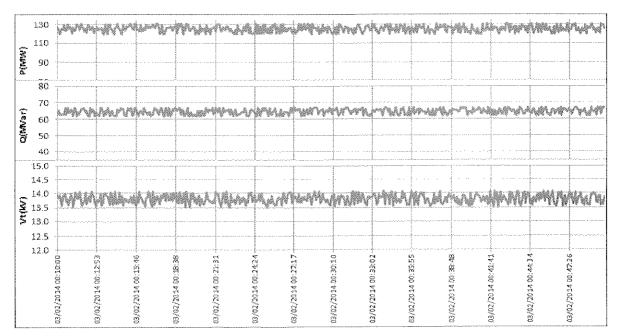


Figura 6-4: Registro Región Sobrexcitación - Carga Alta

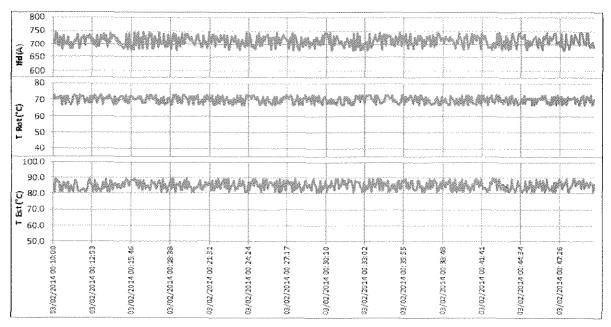


Figura 6-5: Registro Región Sobrexcitación – Carga Alta

### Potencia: 113MW

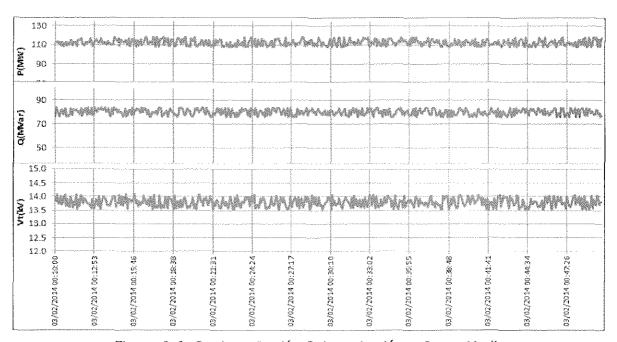


Figura 6-6: Registro Región Sobrexcitación - Carga Media

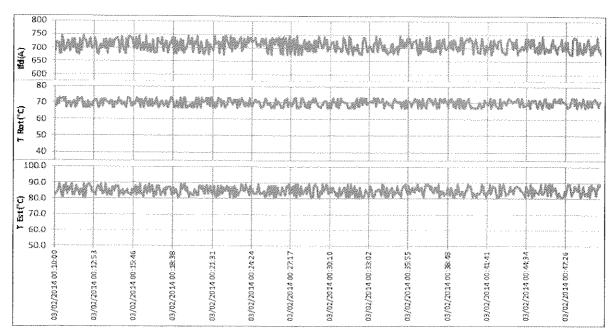


Figura 6-7: Registro Región Sobrexcitación - Carga Media

#### - Potencia: 50MW

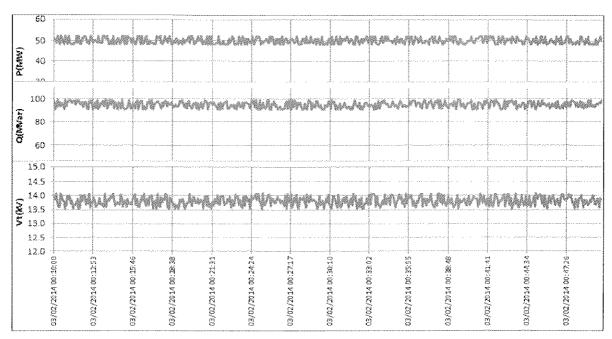


Figura 6-8: Registro Región Sobrexcitación - Mínimo Técnico

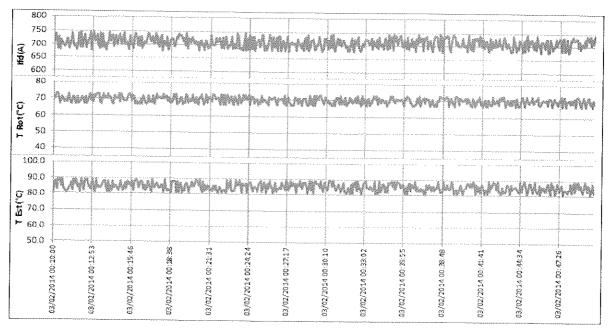


Figura 6-9: Registro Región Sobrexcitación - Mínimo Técnico

### 6.4.2 Región de Subexcitación

En las Figura 6-10 a Figura 6-15 se presentan los registros realizados para los puntos evaluados en la región de subexcitación. En particular se observa para plena carga el registro de 40 minutos de duración, conforme a lo indicado en el Acuerdo CNO XXX.

### - Potencia: 125MW

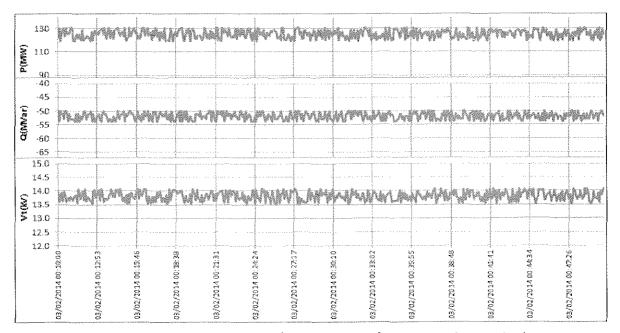


Figura 6-10: Registro Región Subexcitación - Potencia Nominal

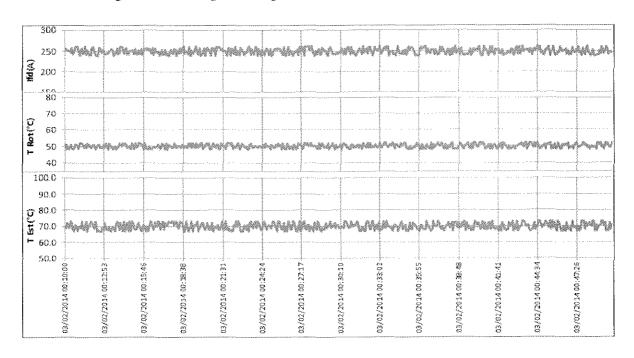


Figura 6-11: Registro Región Subexcitación – Potencia Nominal

### - Potencia: 75MW

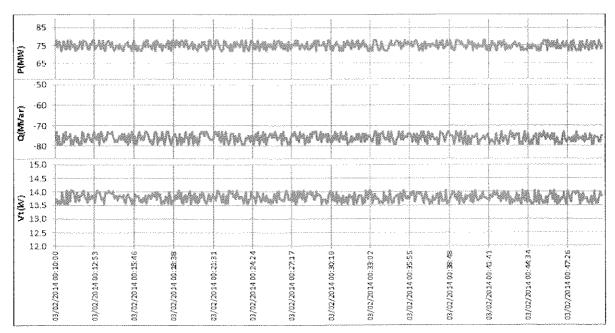


Figura 6-12: Registro Región Subexcitación - Carga Media

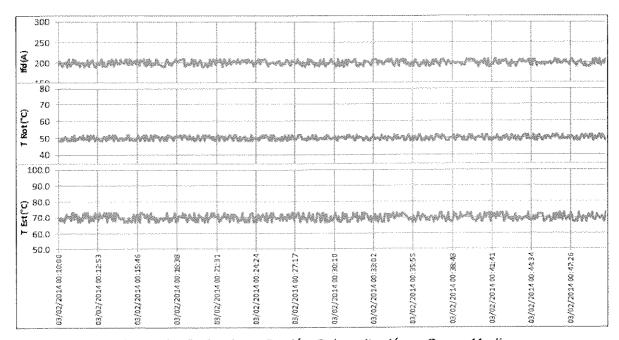


Figura 6-13: Registro Región Subexcitación - Carga Media

### - Potencia: 50MW

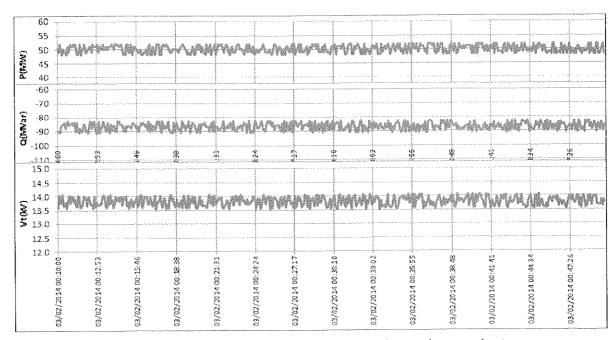


Figura 6-14: Registro Región Subexcitación – Mínimo Técnico

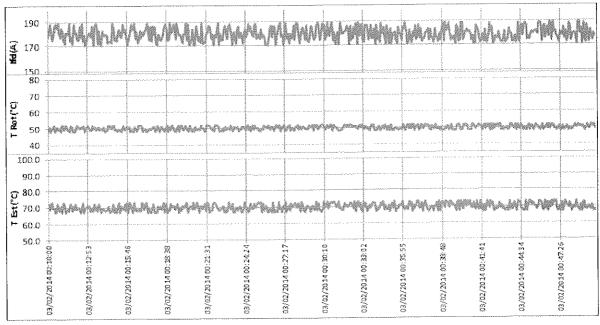


Figura 6-15: Registro Región Subexcitación - Mínimo Técnico

### 6.5 Curva de capacidad definitiva

En la Figura 6-16 se presenta la curva de capacidad definitiva resultante.

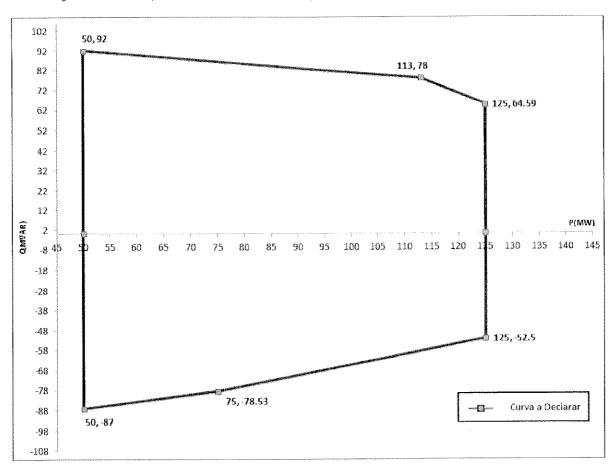


Figura 6-16 Curva de capacidad verificada

#### 7 CONCLUSIONES

La unidad XXX ha sido sometida a una Auditoría de Pruebas de Potencia Reactiva. La misma ha sido llevada a cabo bajo los lineamientos establecidos en el Acuerdo CNO XXX.

En función de lo realizado puede concluirse que:

- Se alcanzaron los puntos definidos para dar cumplimiento con las pruebas de potencia reactiva sin originarse oscilaciones indeseadas.
- Durante las pruebas no se presentaron alarmas relacionadas con el generador, sus límites o temperaturas máximas.
- El limitador de sobre-excitación fue reajustado a IFD 730A para verificar la curva exigida.

En el presente documento han sido expuestos los resultados de las pruebas realizadas. Con base en estos resultados y en la auditoría realizada, se determina que la unidad XXX:

### **CUMPLE/NO CUMPLE CON LA CURVA DE CAPACIDAD DECLARADA**

Nombre de la empresa:	
Nombre del auditor:	
Firma del auditor:	
Fecha:	

#### 8 ANEXO I

### 8.1 Certificados de calibración

A continuación se deben incluir los certificados de calibración de los equipos empleados en las pruebas.



Universidad de Buenos Aires Facultad de Ingoniería

DEPARTAMENTO DE ELECTROTECNIA PASEO COLÓN 850



### LABORATORIO ELÉCTRICO DE METROLOGÍA

Descripción:

MULTÍMETRO DIGITAL DE 6 ½ DÍGITOS

Serie v No:

Marca y Modelo: FLUKE, 8845A

1822003

Requerido por: ES

1822003 ESTUDIOS ELÉCTRICOS S.R.L.

San Luis 760, 5º A, Rosario, Santa Fe

Nº de Certificado: 5156

Fecha: 21-12-11

### CERTIFICADO DE CALIBRACIÓN

El Instrumento ha sido inspeccionado y ensayado en nuestro Laboratorio en las Condiciones de Referencia establecidas por el fabricante, utilizando el Procedimiento de Calibración código LEM PR-DT-011. Se ha verificado que en todas sus funciones y respectivos rangos, cumple con las Exactítudes especificadas en las páginas 1-10 a 1-18 del Manual de Instrucciones,#

Esta declaración de cumplimiento tiene en cuenta la Incertidumbre expandida de la Calibración:

 $V_{\rm CC}(\pm 10~{\rm ppm}; A_{\rm CC}(\pm 100~{\rm ppm}; V_{\rm CA}, A_{\rm CA}(\pm 0.06~\%; \Omega; \pm 10~{\rm ppm}; > 10~{\rm M}\Omega; \pm 0.25~\%; Hz; \pm 10~{\rm ppm};$  evaluadas en base a la incertidumbre estándar (tipo B) de una distribución rectangular, multiplicada por un factor de cobertura de 1.65 correspondiente a una probabilidad de cobertura del 95 %.\*

Condiciones ambientales: Temperatura (23×1) °C - UR 53 at 75%

Este Certificado no atribuye al instrumento de medición otras características que las mostradas por los datos aqui comenidos. 4 os resultados se refieren al momento y condiciones establecidas en la calibración, conforme a las pertinentes normas o específicaciones del Manual de Instrucciones.

#### La evidencia de la Trazabilidad a patrones nacionales está conformada por:

Los Grupos de Referencia de Tensión GPRW y de Resistencia GPRR, representativos del voll<sub>tem</sub> y nhu<sub>llar</sub>. Trazables a los del lustituto Nacional de Tecnología Indestrial (INT), 16N, Italia. MIST, EE.UU. y PTR, Alemania, a partir de los Patrones de Referencia vinjeros. En la pagina siguiente se detalla en forma resumida la información sobre los Patrones viajeros y de los Grupos de Referencia a partir de 1994.

quino Compus de recrementa a partor de 1794.
Así mismo Trazables son: Los Transformadores de Corriente y de l'eusión, el Capacitor parión de 1µ1° a los del INTE, el Medidor de Energia eléctrica al del Centro Español de Metrología, Tres Cantos, Madrid, El Termoresister de Batimo al del National Physical Laboratory (NPL) G. Bretaña, el Cranómetro al del Observatorio Naval Argentino y el Frecuencimetro al GPS, FI-UBA, Anexo X Biagramass de bluques de la Trazabilidad. Manual de la Culidad e biente. (3.6 Trazabilidad de las Mediciones natas 6 y 7. Normas ISORIC 17025. IRRA 3017/2003).

# Conferme al apartado 5.10,4 Certificados de Calibración, subapartados: 5.10.1.1 incisos a), b) y e) y 5.10.4.2 Normas ISO/IEC 17025, IRAM 3012305.

> ING. B. MARDYKS LAB. ELECTA, GE METROLOGÍ/ VEFE DE LASCRATORIO

ing, CARLÓS A, PEREZ

--- DIRECTOR

ANNAIONE ELECTRES DE BETRUSBIA

página 1 de 2

Internet: http://www.lauboratorioclectriceslemetrologia.fl.uba.ar 6 http://www.lauba.ar/laboratorios/lem fs-mail: lensi@fl.uba.ar

Certoni 5156 dec



Universidad de Buenos Aires Facultad de Ingenieria

#### DEPARTAMENTO DE ELECTROTECNIA PASEO COLÓN 850



## LABORATORIO ELÉCTRICO DE METROLOGÍA

Descripción: Calibrajes realizados en:

Patrón viajero Resistor L&N tipo Thomas Nº 1883406 denominación LEM 6 (06)

depositados a 25 °C < 0.01 °C

1000		,	Control of the second	·	·		400000000000000000000000000000000000000		ļ,
	histitute Mac.	A(k)	8" Certificado	Valor centil	locetidumbre	Discourses	uD co abes inc	deliganed	Pags
11	Menologia			Ü	litarı	1987.19911	2003-1997	2(6)(0.2(4)(3	*
	(UN	1994	29206.92	L990 (90) 14	ijJ				Italia
		1997	31038.01	1,000,000,29	ij.L	JA33 20.111		} }	
	INH	2003	6669	1,000 000 58	9.5		4)21 (0.03)		Argentina
		3009	13078	1,000 000 48	0.2			-0.16 (0.63)	

Patrón viajero de estado sólido de Tensión

Denominación LEM "FI" FLUKE 732B Nº 6050011

A 100 CO. C.	A A STATE OF THE S							
Institute Nac	Año	K,	Valor condi.	biecitalmobie	Differencia er	ary sit afters their	и <u>клед апроф</u>	Paris
Meanstogia		Certificado	¥.	bbair	1603-1501	2004-1997	2809-2804	
108	1994	29206-01	1.618 150.0	1				Italia
	1902	31038.02	1,018 147 6		-3,3 (-7,7)			
(NT)	2004	7520	1,918,145.7	9,5		-1.9 (.0.77)		Argentina
	2009	13072	1.018 1418	0,2			-1.9 (-9.38)	,

Descripción: Grupos Patrones de Referencia:

De Resistencia (GPRR) ohm $_{LEM}$  tipo Thomas depositados a 25  $^{\sigma}\!C\pm0.01\,^{\sigma}\!C$ 

Ciclo de	40 bis	42	A(42-40 bis)	
Comparación	2009	2011		
RESISTOR	CALIBRACIÓN[Ω]	ASIGNACIÓN [0]	[μΩ.]	
1 (91)	0,999 984 88 (0,05)*	0,920 984 54 (0,06)*	-0,34	
2 (38)	0,999 998 88 (0,05)	0,999 998 96 (0.02)	0.08	
3 (81)	0.999 992 78 (0.06)	0.999 992 33 (0,03)	-0,45	
4 (92)	0.000 000 34 (0.04)	0.999 999 45 (0.02)	0,1 E	
41.15	0.999 996 79 (0.02)	0,999 997 00 (0,03)	0,21	
6 (06)	L000 000 48	1,000 000 71 (0.03)	0,23	
7 (29)	0.999 997 89 (0.04)	0.999 997 97 (0.03)	0,17	
MEDIA OTEM	n.999 994 85	0,999 995 85	Agamento residencia de proprieda esperante de la compansión de la compansi	

De Tensión Weston (GPRW) depositadas a 28 °C ± 0,002 °C

Cielo de	41	t)	$\Delta_{(13-i1)}$
Comparación	2009	2011	
PILA	CALIBRACIÓN [V]	ASIGNACION [V]	[µV]
H* Muirhead	L018 231 77 (0.69)8	1,918 233 60 (0,95)*	1,83
118 Muirhead	1,018 249 16 (0,25)	1,018 254 52 (0.07)	5,36
SI* PTB	1,018 225 58 (0.17)	1,018 222 32 (0.64)	-1.26
914 PTB	1,018 238 18 (0,29)	1,018 236 75 (0.07)	1.43
gr PTB	1,018 232 12 (0,27)	1,018 230 15 (9,04)	-1.97
or PTH	1.018 236 16 (0.21)	1,018 234 77 (0,05)	4,39
1014 Eppley	1,018 216 83 (0,19)	1,018 215 71 (0,06)	-1,12
MEDIA VIEW	1,018 232 54	1,018 232 54	

\*(ppm) Ver Revista Electrotécnica murzo-abril 2004 "Actualización de los Unidades ahm y volt del LEM"

 $\longleftarrow$ página 2 de 2

lmenet hijn/iwww.laboratoriosl<br/>setricodenerologia. Únba.a $\delta$ hten/iwww.limba.ardsburatoriosl<br/>smilt lem igh.uba.ar

Certem \$156.dac

### REFERENCIAS BIBLIOGRÁFICAS

- [1] Working Group J-5 of the Rotating Machinery Subcommittee. Power System Relay Committee. Coordination of generator protection with generator excitation control and generator capability.
- [2] Standard PRC-019-1 Coordination of Generating Unit or Plant Capabilities, Voltage Regulating Controls, and Protection
- [3] Göran Andersson. Modelling and Analysis of Electric Power Systems: Power Flow Analysis

Fault Analysis Power Systems Dynamics and Stability. EEH - Power Systems Laboratory, 2008.

- [4] P. da Costa, A. N. De Souza, P. S. da Silva, and J. E. do Cogo Castanho, "A visual tool for building synchronous generator capability curves," in 2012 Proceedings of IEEE Southeastcon, 2012, pp. 1–6.
- [5] Comisión Federal de Electricidad, Fundamentos de Sistemas Eléctricos de Potencia, 2013.
- [6] D. Z. Ñaupari Huatuco y M. F. Bendriña Aronés, «Evaluación de la operación del generador síncrono basado en la formulación matemática de la curva de capabilidad,» de XVII CONIMERA, Lima, 2011.
- [7] C. Tobar Landeta, Diagramas P-Q para Generadores síncronos, Quito, 1981.