



REVISIÓN DE CRITERIOS DE CONFIABILIDAD PARA LA OPERACIÓN DEL SISTEMA INTERCONECTADO NACIONAL

INFORME FINAL

Contrato 2014-054

Diciembre 2014

EQUIPO DEL PROYECTO

Germán Moreno O.
Ingeniero Electricista. MSc, Ph. D.

James D. Mc Calley
Electrical Engineer. MSc, Ph. D.

Oscar M. Carreño R.
Ingeniero Electricista. MSc.

Diego Mejía G.
Ingeniero Electricista. MSc, Ph. D.

Juan D. Molina C.
Ingeniero Electricista. MSc, Ph. D.

Walter M. Villa A.
Ingeniero Electricista. Ph. D. (c).

Juan S. Londoño M.
Ingeniero Electricista en formación

Tabla de contenido

Lista de Figuras	5
Lista de Tablas	7
Resumen Ejecutivo	8
1. INTRODUCCIÓN	34
2. ANTECEDENTES	35
2.1. Análisis histórico	35
2.1.1 Periodo 1995 – 1999	35
2.1.2 Periodo 1999 – 2007	38
2.1.3 Periodo 2007 – 2009	41
2.1.4 Periodo 2009 – 2014	43
2.2. Clasificación de la seguridad	45
2.3. Principales restricciones en el SIN y recursos despachados por seguridad	47
2.4. Síntesis y comentarios adicionales	49
2.5. Información histórica de eventos	50
2.6. Información de restricciones	54
3. ESTADO DEL ARTE Y EXPERIENCIAS INTERNACIONALES	55
3.1. Confiabilidad en operación de sistemas de potencia eléctrica	55
3.2. Confiabilidad en la operación	56
3.3. Evaluación de confiabilidad	58
3.3.1 Criterios determinísticos	58
3.3.2 Criterios probabilísticos	60
3.4. Índices de confiabilidad en la operación	66
3.4.1 Índices de estados de operación del sistema	66
3.4.2 Índices de violación de límites operativos	67
3.4.3 Índices basados en riesgo	68
3.4.4 Índices de degradación del sistema	68
3.4.5 Índices de jerarquía	69
3.4.6 Índices de duración	69
3.4.7 Índices de confiabilidad clásicos adaptados a la operación	69
3.4.8 Índices basados en déficit de potencia reactiva	69
3.4.9 Índices híbridos	71
3.4.10 Índice de severidad híbrido (NERC)	73
3.5. Metodologías de evaluación de la confiabilidad en la operación	74
3.6. Introducción de criterios probabilísticos operativos en el despacho económico	77
3.6.1. Despacho económico con restricciones de seguridad (preventivo (P)-SCED)	78
3.6.2 Despacho económico con restricciones de seguridad (correctivo(C)-SCED)	79
3.6.3 Despacho económico basado en riesgo	82
3.7. Experiencias internacionales en la confiabilidad de la operación	88
3.7.1. Mercados de análisis	88
3.7.2. Metodologías para la operación del sistema de potencia	91
3.7.3. Criterios de confiabilidad	95

3.7.4. Contingencias y recursos para mantener la confiabilidad.....	96
4. PROPUESTA PARA LA CONFIABILIDAD EN LA OPERACIÓN DEL SIN.....	100
4.1. Criterio de Confiabilidad N-K Preventivo-Correctivo	100
4.1.1. Proceso de clasificación de contingencias.....	102
4.1.2. Cálculo de probabilidades de falla de líneas.....	103
4.1.3. Cálculo de los índices de severidad por sobrecarga	104
4.1.4. Criterio para determinar si una contingencia es preventiva o correctiva	107
4.1.5. Indicador de severidad por baja tensión	108
4.1.6. Indicador de severidad por colapso de voltaje.....	109
4.1.7. Ejemplo de aplicación del criterio Preventivo-Correctivo	110
4.1.8. Beneficios del criterio de confiabilidad Preventivo-Correctivo.....	120
4.2. Criterio de Confiabilidad basado en Riesgo	120
4.2.1. Diferencia entre los criterios de confiabilidad N-K correctivo y el basado en riesgo	121
4.2.2. Aplicación del criterio de confiabilidad basado en riesgo	122
4.2.3. Ejemplo de aplicación	122
4.2.4. Beneficios del criterio de confiabilidad basado en Riesgo	132
4.3. Hoja de ruta para la aplicación de los criterios de confiabilidad en el SIN	133
5. RECOMENDACIONES PARA LA GESTIÓN DE LA CONFIABILIDAD EN LA OPERACIÓN DEL SIN.....	135
5.1. Metodología para la Identificación de contingencias N-K de alto riesgo.....	135
5.2. Declaración de parámetros para la operación en estado de emergencia	135
5.3. Jerarquía de recursos operativos.....	137
5.4. Uso de los recursos de generación no despachos centralmente	138
5.5. Proceso de re-optimización del despacho programado	142
5.6. Programación de reserva operativa en el despacho programado.....	142
5.7. Pruebas autorizadas en los análisis de confiabilidad y seguridad.....	145
5.8. Maniobras en tiempo real	145
5.9. Reducción de los periodos en la generación programada.....	146
REFERENCIAS BIBLIOGRÁFICAS.....	148
Anexo A: Australia (AEMO)	155
Anexo B: Brasil (ONS).....	161
Anexo C: Centroamérica (EOR)	172
Anexo D: Chile (CDEC)	177
Anexo E: Europa (ENTSO-E)	184
Anexo F: Estados Unidos (CAISO)	193
Anexo G: Estados Unidos (ERCOT)	201
Anexo H: Estados Unidos (ISO-NE)	206
Anexo I: Estados Unidos (MISO)	215
Anexo J: Estados Unidos (NYISO)	222
Anexo K: Estados Unidos (PJM)	228
Anexo L: Nueva Zelanda (TRANSPower).....	233
Anexo M: Perú (COES).....	241
Anexo N: Gestión de la Confiabilidad en el operador del sistema - XM	246

Anexo O: Utilización de los recursos operativos y tecnologías nuevas en el SIN	249
--	-----

Lista de Figuras

Figura 0-1 Diagrama de confiabilidad y seguridad en el SIN	12
Figura 0-2 Capacidad instalada de los mercados de estudio (2013)	21
Figura 0-3 Generación de energía eléctrica de los mercados de estudio (2013)	21
Figura 0-4 Orden genérico de requerimiento de recursos del sistema de potencia.....	24
Figura 0-5. Análisis de Probabilidad vs Severidad y Criterios de Confiabilidad	25
Figura 0-6. Balance riesgo-costo para el criterio de confiabilidad basado en riesgo.	28
Figura 0-7. Hoja de ruta para la gestión de la confiabilidad en la operación del SIN.....	29
Figura 2-1 Actividades realizadas por el CND hasta el año 1999.....	37
Figura 2-2 Despachos definidos en la resolución 062 de 2000	39
Figura 2-3 Probabilidad de aislamiento VS tiempo de recuperación. Acuerdo CNO 389	42
Figura 2-4 Algunas actividades realizadas por el CND actualmente	44
Figura 2-5 Porcentaje de generaciones fuera de mérito (Fuente: XM).....	47
Figura 2-6 Generaciones fuera de mérito por áreas operativas (Fuente: XM)	48
Figura 2-7 Tipos de eventos en el SIN (Fuente: XM – Ene-2007/Mar-2013).....	53
Figura 2-8 Tipos de eventos por activo en el SIN (Fuente: XM – Ene-2007/Mar-2013).....	53
Figura 3-1 Clasificación de los límites. Adaptado de [6]	67
Figura 3-2 Espacio de estados para una contingencia reparable de un componente	77
Figura 3-3 Espacios de solución de despacho económico preventivo y correctivo. Adaptado de [58]	80
Figura 3-4 Función de severidad de sobrecarga de una línea. Adaptada de [60]	85
Figura 3-5 Curva costo-riesgo para diferentes KC	87
Figura 3-6 Capacidad instalada de los mercados de estudio (2013)	89
Figura 3-7 Generación de energía eléctrica de los mercados de estudio (2013)	90
Figura 3-8 Orden genérico de requerimiento de recursos del sistema de potencia.....	95
Figura 3-9 Recursos del sistema (Synapse, 2013).....	97
Figura 3-10 Implementación de programas de demanda flexible en Europa (SEDC, 2013) ..	99
Figura 4-1. Análisis de Probabilidad vs Severidad y Criterios de Confiabilidad	100
Figura 4-2. Proceso de clasificación de contingencias.....	102
Figura 4-3. Severidad por sobrecarga en equipos	105
Figura 4-4. Gráfica de cargabilidad y circuitos estresados con el mismo SSCk	106
Figura 4-5. Severidad por baja tensión	108
Figura 4-6. Severidad por colapso de tensión	110
Figura 4-7. Área eléctrica GCM. (Fuente XM)	111
Figura 4-8. Probabilidades de contingencia N-1 supuestas para el ejemplo	112
Figura 4-9. Severidad por sobrecarga SSCken GCM	114
Figura 4-10. Curva probabilidad vs Severidad de contingencias.	116
Figura 4-11. Sistema IEEE de 9 barras. Tomado de [69]	123
Figura 4-12. Despacho económico para el Sistema IEEE de 9 barras.	124

Figura 4-13. Despacho económico seguro preventivo.	126
Figura 4-14. Despacho económico seguro preventivo basado en riesgo.	128
Figura 4-15. Balance entre costo y riesgo en el RBSCED.	129
Figura 4-16. Curvas P-V para ED en a) caso normal y b) post-contingencia.	131
Figura 4-17. Hoja de ruta para la gestión de la confiabilidad en la operación del SIN.	133
Figura 5-1. Cambio de temperatura en un conductor aéreo debido a un escalón de cambio de corriente.	136
Figura 5-2. Límites transitorios de emergencia normalizados de conductor ASCR DRAKE.	137
Figura 5-3. Potencia 95% PSS para diferentes años	140
Figura 5-4. Potencia 95 % PSS mensual con datos de 2012.	141
Figura 5-5. Potencia con diferentes niveles de firmeza.	141
Figura 5-6. Despacho sin reserva operativa.	143
Figura 5-7. Despacho con reserva operativa	144
Figura 5-8. Generación Programada vs Demanda Real	146

Lista de Tablas

Tabla 0-1. Análisis histórico de los criterios de confiabilidad en el SIN.....	10
Tabla 0-2. Aspectos a considerar en la evaluación de la confiabilidad	14
Tabla 0-3. Índices de confiabilidad en la operación	17
Tabla 0-4. Metodologías en el despacho económico	19
Tabla 0-5 Metodologías en la operación del sistema de potencia	22
Tabla 0-6 Criterios de confiabilidad en la operación	23
Tabla 0-7 Acciones y tiempo estimado de las fases propuestas	30
Tabla 0-8 Resumen de recomendaciones.....	31
Tabla 1-1 Indicadores de Calidad del SIN.....	44
Tabla 2-2 Frecuencia de eventos por tipo de activo (Fuente: XM – Abr-2013/Jul-2014)	50
Tabla 2-3 Frecuencia de eventos por tipo de causa (Fuente: XM – Abr-2013/Jul-2014).....	51
Tabla 2-4 Frecuencia de eventos por tipo de causa y activo en el STN (Fuente: XM – Abr-2013/Jul-2014).....	51
Tabla 2-5 Frecuencia de eventos por tipo de causa y activo en el STR (Fuente: XM – Abr-2013/Jul-2014)	52
Tabla 2-6 Frecuencia de eventos por tipo de causa (Fuente: XM – Ene-2007/Mar-2013)	52
Tabla 2-7 Frecuencia de eventos de generación por tipo de causa (Fuente: XM – Ene-2007/Jul-2014)	54
Tabla 2-1 Descripción de los mercados de estudio	89
Tabla 2-2 Descripción de las metodologías de operación	91
Tabla 2-3 Metodologías en la operación del sistema de potencia	94
Tabla 2-4 Criterios de confiabilidad en la operación	96
Tabla 2-5 Categorías de contingencias (NERC)	96
Tabla 2-6 Demanda flexible histórica (2012-2013).....	98
Tabla 3-1. Escenarios de Generación en GCM.....	113
Tabla 3-2. Contingencias clasificadas como preventivas.....	115
Tabla 3-3. Programación de Guajira según Demanda GCM.*	117
Tabla 3-4. Despacho de Guajira bajo aplicación de criterio preventivo y correctivo.....	118
Tabla 3-5. Despacho de Guajira bajo aplicación de criterio preventivo y correctivo en escenario húmedo	118
Tabla 3-6. Comparación de costos aplicando criterio correctivo	119
Tabla 3-7. Análisis de costos de reconciliaciones positivas aplicando el criterio correctivo	119
Tabla 3-8. Análisis de costos de reconciliaciones positivas aplicando el criterio correctivo	123
Tabla 3-9. Análisis de costos de reconciliaciones positivas aplicando el criterio correctivo	123
Tabla 3-10. Análisis riesgo vs costo para el sistema IEEE de 9 barras	128
Tabla 3-11. Severidad por bajo voltaje para el sistema IEEE de 9 barras.....	130
Tabla 3-12. Severidad y riesgo de colapso voltaje.....	132
Tabla 3-13. Acciones y tiempo estimado de las fases propuestas	134

Resumen Ejecutivo

En seguimiento de los compromisos establecidos en el contrato 2014-054 entre la CREG y el Consorcio Conoser-Rightside, se presenta este informe según lo especificado en los términos de referencia, que plantea que debe analizar los criterios para la operación utilizados en la historia del SIN y cómo éstos han venido evolucionando hasta llegar al criterio actual; adicionalmente el informe debe ilustrar las prácticas y experiencias en diferentes países con aplicación de criterios determinísticos o probabilísticos para la operación de sistemas eléctricos de potencia. Finalmente, debe proponer criterios a ser considerados en la confiabilidad de la operación del Sistema Interconectado Nacional (SIN).

Así, la propuesta de nuevos criterios de confiabilidad incluida en este informe es el resultado de un análisis cuidadoso de los procesos de la operación del SIN, relacionados con la gestión de la confiabilidad, y de una exploración concienzuda del estado del arte mundial sobre el tema, no sólo de sus mejores prácticas sino también de los desarrollos teóricos y las propuestas más promisorias de la investigación científica al respecto. Cabe decir que para el análisis del SIN se contó con la participación y franca colaboración del operador, la empresa XM, que convocó a varios de sus funcionarios claves para suministrar los datos e información necesarios para el efecto.

El informe se organiza en 5 numerales:

- Numeral 1: se describe brevemente la problemática que da origen al presente estudio. Se destacan esfuerzos anteriores para mejorar la gestión de la confiabilidad de la operación y problemas que limitaron su aplicación. Se reconocen complejidades particulares del SIN, como CAOP (condiciones anormales de orden público) y la entrada en ascenso de generación intermitente y en general de las tecnologías de fuentes renovables de energía.
- Numeral 2: se presenta un análisis de la operación del SIN, mediante una observación de 4 períodos entre 1995 y hoy (2014). Se complementa con comentarios sobre el manejo de la seguridad, las restricciones y los recursos del sistema.
- Numeral 3: se describen los resultados de la búsqueda bibliográfica con respecto a criterios de confiabilidad en la operación, a su evaluación, y a métodos para su análisis. También se presentan índices y criterios probabilísticos operativos que impactan la confiabilidad desde el despacho económico. Además, se presenta el resultado de la observación del uso de criterios determinísticos y probabilísticos en 13 mercados del mundo: 2 mercados de Oceanía (Australia y Nueva Zelanda), 3 mercados de Sudamérica (Brasil, Chile y Perú); 6 mercados de Estados Unidos (California-CAISO, Texas-ERCOT, Nueva Inglaterra-ISO-NE, Estados del Mediooeste-MISO, Nueva York-NYISO y PJM); y en los mercados de Europa y Centroamérica se seleccionó en cada uno un operador representativo del sistema siendo el ENTSO-E y el EOR, respectivamente.
- Numeral 4: se proponen nuevos criterios de confiabilidad para la operación del SIN. Primero, el criterio N-K preventivo-correctivo, que parte de lo establecido actualmente y le adiciona aspectos de probabilidad de ocurrencia de contingencias y de severidad de éstas. Luego se propone la construcción de índices de riesgo que se

puedan monitorear en los procesos operativos, lo cual facilitaría evolucionar hasta la aplicación del criterio de confiabilidad basado en el control de riesgo en la operación. Se propone una **hoja de ruta** que muestra los pasos a seguir para alcanzar el objetivo de mejorar la gestión de confiabilidad en la operación del SIN, no solo desde el punto de vista técnico sino también desde el punto de vista económico. En esta hoja de ruta se integran todas las propuestas realizadas en el documento.

- Numeral 5: se plantean recomendaciones que se consideran importantes para la efectiva gestión de la confiabilidad del SIN, apuntando siempre al objetivo de mantener un balance entre la confiabilidad y los costos generados.

Evolución histórica de criterios de Confiabilidad en la operación del SIN

El sistema Colombiano ha mantenido unos indicadores de confiabilidad muy altos en la atención de la demanda de energía. Esto a pesar de los continuos atentados a la infraestructura y otros fenómenos que afectan directamente la red del SIN.

Después de la expedición del Código de Operación, en donde se definieron los primeros criterios de confiabilidad, han aparecido otras metodologías más sofisticadas como la establecida en la Resolución CREG 062 de 2000 (criterio derogado). El VERPC (Valor Esperado de racionamiento Programado) fue una metodología muy compleja, difícil de entender y difícil de implementar en la operación. Después de varios años de vigencia fue derogada al no mostrar resultados adecuados en la operación del SIN. Otras metodologías para abordar la confiabilidad en áreas específicas del SIN han sido propuestas por XM y reglamentadas mediante acuerdos CNO (acuerdo 389, acuerdo derogado), pero tampoco entregaron los resultados esperados.

En general, las metodologías utilizadas en la operación del SIN han presentado las siguientes dificultades y oportunidades de mejora:

- Metodologías complejas. Difíciles de entender e implementar en los procesos de XM.
- Generalmente se han tenido en cuenta solo los activos de transmisión.
- Han sido definidas desconociendo los detalles y particularidades de la operación del SIN.
- Las metodologías han surgido de la necesidad de mejorar la confiabilidad pero han descuidado en buena parte el componente económico.

Los procedimientos y criterios descritos en este documento, corresponden a la versión que El Consultor tiene sobre los procesos realizados por XM de acuerdo a la experiencia de uno de los expertos del proyecto. El objetivo de esta revisión es recoger las principales enseñanzas de las experiencias anteriores en la aplicación de criterios de confiabilidad en la operación del SIN y conocer en detalle cómo aparecen las generaciones de seguridad que generan las restricciones. Se presenta un análisis de la operación del SIN, mediante una observación de 4 períodos entre 1995 y hoy (2014) (ver Tabla 0-1).

Tabla 0-1. Análisis histórico de los criterios de confiabilidad en el SIN

Periodo	Observaciones
1995-1999	<p>En 1995 fue publicado el código de operación, en donde se definen las principales actividades y reglas que debe seguir el CND para la adecuada operación del SIN. En este código están descritos los criterios para la confiabilidad en la operación, que en esencia siguen siendo los mismos hasta hoy. Estos criterios sin duda fueron bastante conservativos y exigentes, quizás debido a los rezagos que aún persistían del racionamiento de 1992.</p> <p>En el Código de Operación se establecieron las metas o indicadores de confiabilidad. Para el Largo y Mediano Plazo, se establecen los criterios de VERE y VEREC, que corresponden a un porcentaje máximo de demanda no atendida en estudios energéticos y no corresponden a criterios operativos.</p> <p>Además en el Código de Operación define la Reserva Operativa como instrumento adicional para mantener la confiabilidad en la operación del SIN. Esta reserva operativa fue programada en el despacho a partir del acuerdo CNO 389 de 2007.</p> <p>En resumen, hasta el año 1999 aproximadamente, el operador utilizó el intercambio de áreas como metodología para realizar el despacho económico. Estos intercambios eran determinados en el proceso de planeación de mediano plazo y validados en los procesos de despacho y redespacho, mas no revaluados.</p> <p>Adicionalmente a los criterios de confiabilidad definidos para una operación normal, se estableció una condición especial llamada CAOP (Condiciones Anormales de Orden Público), en la cual el CND puede tomar medidas adicionales con el fin de garantizar la seguridad en la operación del SIN. Esta condición es utilizada actualmente por el operador.</p>
1999-2007	<p>A partir de 1999 se empieza a recrudecer la ola de atentados terroristas contra la infraestructura de transmisión del SIN. Esto hace necesario mejorar los estudios de seguridad y confiabilidad que se realizaban, ya que la topología no era estática.</p> <p>Algunas reglamentaciones importantes para esta época fueron por ejemplo, las Resoluciones CREG 080 de 1999 y 062 de 2000. En la 080 se detallan algunas funciones importantes para el CND en cuestión de la operación segura y confiable del SIN. Además se define claramente el CAOP y la forma de ser declarado, dándole esta responsabilidad directamente al CND. En la Resolución CREG 062 de 2000 se establecen por primera vez criterios probabilísticos para la confiabilidad del SIN. Pero en general, la norma fue establecida para establecer las bases metodológicas para la identificación y clasificación de las generaciones de seguridad en el SIN. El procedimiento se basaba en asumir que el tiempo entre fallas de cada subsistema se comportaba como una distribución de probabilidad Weibull.</p> <p>En conclusión, los criterios de confiabilidad probabilísticos propuestos por La Resolución 062 de 2000, significaron un avance importante a nivel metodológico pero en su época no era fácil de poner en operación, dado el estado del arte en software de optimización.</p>
2007-2009	<p>En abril 26 del 2007, se presentó el mayor apagón desde el inicio del mercado en 1995. A partir de este evento se generaron nuevos criterios para mejorar la confiabilidad y seguridad del SIN. Después de analizadas las causas del evento se llegó a la conclusión de que dentro de los análisis eléctricos realizados por el CND, se debía contemplar la salida de una subestación completa. Esto significaba tener en</p>

Periodo	Observaciones
	<p>cuenta criterios de hasta <i>N-10</i>. Desde luego esto es una tarea difícil de cumplir. Esto era prácticamente imposible hacer en tiempo real, así que se realizaron estudios especiales sobre las subestaciones estratégicas del SIN y clasificándolas según el nivel de severidad que causaba la salida de cada una de ellas.</p> <p>En el año 2007 fueron publicados varios acuerdos CNO para incorporar reserva operativa dentro de la programación del despacho. Inicialmente se publicaron los acuerdos 368, 382 y 385 con requerimientos de reserva en la Costa. Posteriormente fue publicado el acuerdo CNO 389 que estableció un nuevo criterio probabilístico para la confiabilidad en la operación del SIN.</p> <p>Estos acuerdos incrementaron las generaciones de seguridad en la Costa, introdujeron complejidad en el despacho y finalmente, luego de un análisis realizado por el CND, en donde se concluyó la poca eficacia de esta generación adicional, el acuerdo fue derogado en el año 2012 mediante el acuerdo CNO 591.</p>
2009-2014	<p>En el año 2009 fue publicada la resolución CREG 051, en donde, entre otras cosas, se adicionó el costo de arranque y parada en los despachos realizados por el CND. Dada la complejidad que esto introducía en los modelos y a que era imposible para el CND modificar el DRESEC para incorporar los costos de arranque en el despacho preliminar, se modificó el Anexo 2 de la Resolución 062 de 2000, eliminando la ejecución del despacho preliminar. Con esta determinación se eliminó de la reglamentación el último criterio probabilístico para la confiabilidad de la operación del SIN.</p> <p>Posteriormente en el año 2013, después de un largo seguimiento del comportamiento de las restricciones del SIN, se consideró necesario incorporar nuevamente los criterios probabilísticos en la confiabilidad. Se publicó la resolución CREG 044 de 2013, pero enfocada a la planeación de la expansión del sistema.</p> <p>El objetivo del CND es asegurar una atención de la demanda de forma confiable, segura, de calidad y con economía. Para medir dicha gestión se establecen mediante acuerdo CNO, los indicadores de calidad del SIN. Para el 2014 estos indicadores se definieron en el Acuerdo CNO 667.</p> <p>Adicional a los criterios de confiabilidad mencionados, orientados hacia el análisis de falla de las líneas de transmisión y transformadores, también se tiene en cuenta la confiabilidad del sistema ante fallas en la generación. Actualmente la holgura del AGC para cada periodo se define como el máximo entre la capacidad de la unidad de generación más grande del sistema (actualmente Guavio con 230MW) y el 5% del pronóstico de la demanda.</p> <p>El CND analiza la seguridad del SIN a través de cortes eléctricos. Los cortes eléctricos son definidos para contingencias N-1 desde la planeación. La demanda para estos estudios corresponde a los pronósticos de la UPME. Para la generación de los flujos de carga, se toman varios escenarios que son normalmente los más críticos para cada corte. Estos valores son tenidos en cuenta igualmente para los análisis de mantenimiento, en donde se tiene un pronóstico de demanda más cercano, pero la generación sigue siendo a través de escenarios ya que aún no se conoce el despacho definitivo. Estos cortes son los que finalmente sirven para la programación del despacho económico. En este proceso se valida que el despacho respete los límites de los cortes y las zonas de seguridad.</p>

El CND actualmente realiza un análisis detallado de contingencias sencillas en la operación. Pero en condiciones especiales como el CAOP, se definen contingencias N-2 para algunas líneas de transmisión. Este análisis asume una probabilidad de 1 para la falla. Con este criterio son calculados nuevos cortes eléctricos que son ingresados como una restricción adicional al despacho programado. Realizar análisis de dobles contingencias con probabilidad de 1, es coherente cuando se trata de cubrir posibles atentados en líneas que van por la misma torre, pero no tanto en otros casos.

En la **Figura 0-1** se ilustran los procesos relacionados con la confiabilidad del SIN que actualmente son ejecutados por el CND:

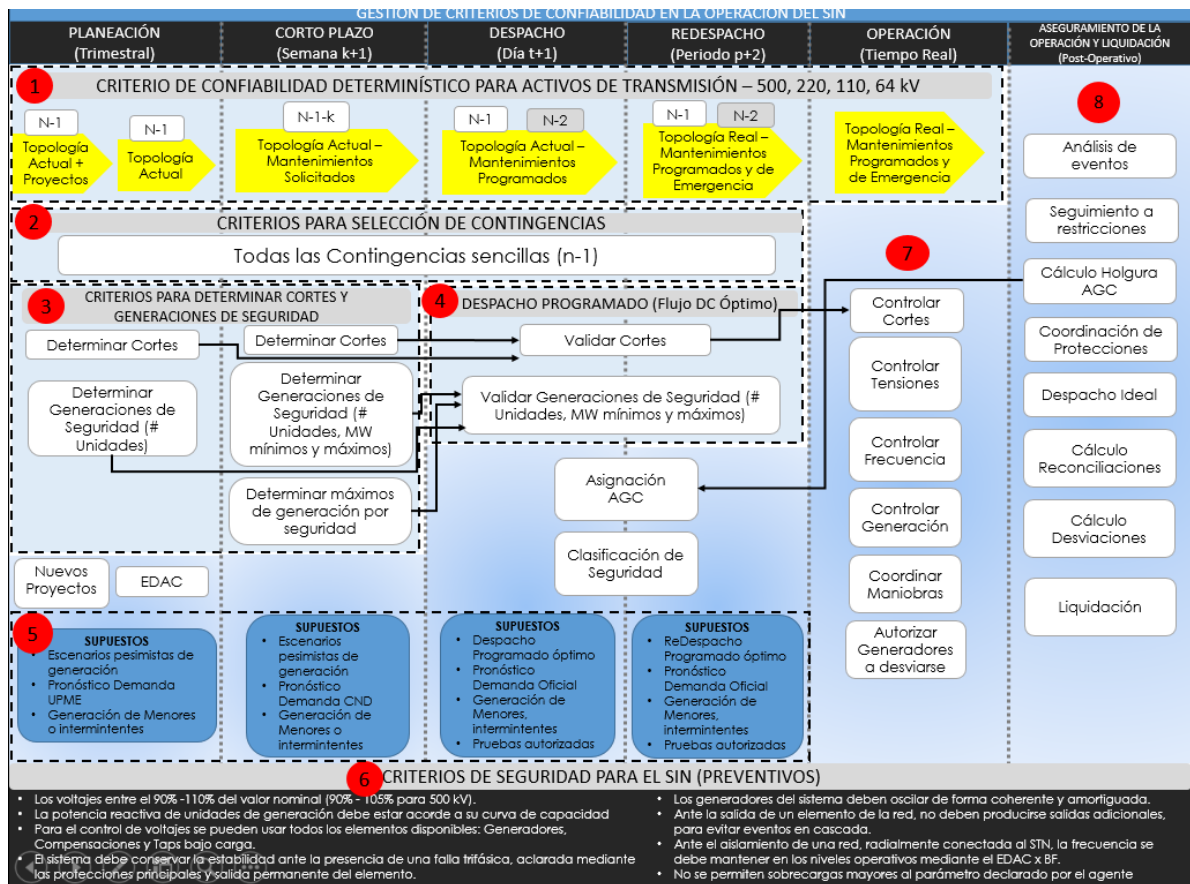


Figura 0-1 Diagrama de confiabilidad y seguridad en el SIN

Cada uno de los procesos está descrito en detalle en el Anexo N.

Se plantean algunos aspectos a manera de síntesis y comentarios adicionales que pueden afectar los posibles beneficios de la aplicación de un nuevo criterio de confiabilidad en la operación, que es el objeto del presente estudio.

- La confiabilidad del SIN es tenida en cuenta en los principales procesos del CND. Se identificó la aplicación de criterios de confiabilidad en la planeación de largo, mediano, corto y muy corto plazo. Además de los criterios operativos que son aplicados para controlar el SIN en tiempo real.

- La motivación para introducir nuevos criterios ha partido de necesidades operativas del CND, no de una visión integral de la confiabilidad. Luego cada vez que se incorpora un nuevo criterio, se impacta de manera negativa el comportamiento de las restricciones.
- No se identificó en ninguna de las metodologías y criterios establecidos la incorporación del componente económico.
- Algunos de los criterios fueron demasiado complejos de entender e implementar, esto provocó una pérdida de credibilidad y la no reproducibilidad de los estudios.
- Se han aplicado algunos criterios probabilísticos pero no han tenidos buenos resultados.
- El sistema colombiano presenta algunas particularidades que lo hacen único en el mundo. Específicamente es necesario tener en cuenta que la topología en Colombia cambia debido a los atentados terroristas y en algunas ocasiones a eventos catastróficos de la naturaleza.
- La operación segura del SIN se basa en la obtención de un buen despacho económico, ya que los generadores deben cumplir con su programa de generación. En teoría, si el Despacho es realizado con buenos criterios de confiabilidad, esto se verá reflejado en la operación. Sin embargo algunos factores alejan la operación real del despacho teórico. Por ejemplo, los flujos teóricos pueden alejarse de los flujos reales echando al traste el trabajo realizado previamente en el despacho. No se han encontrado estudios anteriores o publicaciones del operador sobre este problema.
- Los parámetros de las líneas y transformadores que manejan los modelos teóricos, son declarados por los agentes. Se requiere que estos estén bien sintonizados con la realidad y que se consideren límites de emergencia para tiempos cortos sin afectar la vida útil de los equipos. En este último aspecto ya se han realizado algunos avances.
- El análisis de mantenimientos se realiza considerando que la simultaneidad de la salida de algunos elementos no afecte la confiabilidad y seguridad del SIN. En ocasiones se presentan casos de simultaneidades que generan altas generaciones de seguridad y que finalmente son programadas en el despacho. Para este caso sería deseable que desde la coordinación de mantenimientos se tengan criterios de confiabilidad que tengan en cuenta también el costo de las restricciones, como un parámetro de decisión para solicitar reprogramaciones de mantenimientos.
- Se debe analizar el impacto sobre las restricciones que se derivan de las autorizaciones operativas. No se han encontrado estudios previos sobre el tema.
- Se debe analizar el impacto sobre las restricciones de la programación de las pruebas autorizadas de generación. También se debería revisar el aspecto regulatorio sobre este tema para que el CND pueda contar con las unidades de un recurso que no se encuentren en pruebas. Actualmente, si una sola unidad del recurso está en pruebas, hace que todo el recurso sea autorizado a desviación y sea excluido automáticamente de cualquier análisis de confiabilidad y seguridad.

Estado del Arte de los criterios de confiabilidad

Se describen los resultados de la búsqueda bibliográfica respecto a criterios de confiabilidad en la operación, de la evaluación de ésta, métodos para su análisis, índices y criterios probabilísticos operativos en el despacho económico.

La confiabilidad de un sistema de potencia en general se refiere a la probabilidad de operación satisfactoria en el largo plazo. Indica la capacidad de suministrar un servicio eléctrico adecuado de forma casi continua, con pocas interrupciones durante un periodo de tiempo prolongado.

La confiabilidad puede abordarse considerando dos aspectos funcionales básicos de los sistemas de potencia:

- **Suficiencia:** La habilidad de los sistemas eléctricos de suministrar los requerimientos de la demanda y la energía a sus clientes en todo momento, tomando en cuenta lo programado y un número razonable de salidas no programadas de elementos del sistema.
- **Seguridad:** La habilidad del sistema eléctrico de soportar disturbios repentinos como corto circuitos eléctricos o la pérdida imprevista de elementos del sistema.

La evaluación de la confiabilidad en la operación del sistema debe contribuir a identificar las fallas potenciales más críticas sobre los elementos del sistema, evaluar sus impactos relativos, y proveer alternativas de mitigación efectivas. Para evaluar la confiabilidad se debiesen considerar, sin restringirse a ellos, a los aspectos descritos en la Tabla 0-2.

Tabla 0-2. Aspectos a considerar en la evaluación de la confiabilidad

Aspecto	Descripción
Factores de interrupción	La evaluación tradicional de la confiabilidad se realiza con una tasa de falla constante que no refleja el servicio de las componentes variando en el tiempo, en el horizonte de la operación del sistema de potencia. Con este valor de tasa de falla no se tiene en cuenta la influencia de factores de interrupción sobre los parámetros de confiabilidad de los componentes en el sistema. Entre esos factores, que se deben tener en cuenta en la evaluación de la confiabilidad en la operación, se tienen: las condiciones inherentes de los componentes, las condiciones ambientales y las condiciones eléctricas operativas.
Horizonte de tiempo	Para realizar una valoración adecuada de la confiabilidad del sistema eléctrico, se ha establecido que la evaluación de la confiabilidad en la operación con respecto al tiempo se divide en evaluación de la confiabilidad en tiempo real y en planeamiento operativo. Para cada horizonte se definen los requerimientos necesarios para realizar la evaluación y el tiempo que abarcan cada uno de los horizontes.
Recursos operativos del sistema	Se identifican los diferentes recursos operativos que se pueden usar para mejorar la confiabilidad en la operación del sistema eléctrico, y el tiempo de ejecución de cada recurso para impactar la confiabilidad.

Aspecto	Descripción
Criterios Determinísticos y Probabilísticos	Los criterios de confiabilidad se definen como reglas en las cuales el desempeño de un sistema eléctrico de potencia se juzga como aceptable o inaceptable ante la ocurrencia de una falla en los componentes. Los criterios de confiabilidad se dividen en criterios determinísticos y probabilísticos; los determinísticos son usualmente expresados en términos de “pruebas” y se requiere soportar un conjunto predeterminado de eventos; los probabilísticos se basan en puntos de corte o valores de umbral definidos para los índices de confiabilidad.
Caracterización de la demanda y la incertidumbre	Para la evaluación de la seguridad y la confiabilidad en la operación de un sistema de potencia, se debe considerar la incertidumbre en la demanda. Además se construye un modelo probabilístico de la operación de los componentes del sistema, en la que se incluyen normalmente componentes como: líneas de transmisión, transformadores, generadores, entre otros.
Tasa de falla de los activos eléctricos	Para cada componente eléctrico del sistema se consideran dos estados de operación: operación normal y estado de falla. El parámetro básico que representa la característica de la operación de una componente es la tasa de salida forzada (FOR). La probabilidad de salida de los componentes es calculada usando su FOR que relaciona el número de salidas por año y la duración en horas de la salida.

Habitualmente la evaluación de la confiabilidad en los sistemas eléctricos de potencia usando métodos probabilísticos consta de cuatro pasos principales, que son los siguientes:

1. Definir un modelo de contingencia de los componentes del sistema.
2. Selección de los estados del sistema, se consideran principalmente los estados de contingencia.
3. Evaluación de los estados seleccionados, se evalúa ante las contingencias seleccionadas qué límites operativos son violados.
4. Cálculo de los índices de confiabilidad y otros valores estadísticos.

En el primer paso, el modelo de contingencia de los componentes hace referencia a cómo se determina si un componente se encuentra disponible o no. En el modelo se pueden incluir distintos tipos de contingencias, entre los cuales se tienen salidas forzadas, planificadas o dependientes, entre otras.

En el segundo paso, los estados del sistema son seleccionados donde cada uno es caracterizado por el estado operativo de cada componente individual. Para la evaluación de los sistemas de generación, por ejemplo, solo son seleccionadas las unidades de generación. Por otra parte, para la evaluación de la planeación de la transmisión, la etapa de generación se asume confiable y solo se consideran las salidas en los circuitos de transmisión. La evaluación de la confiabilidad en la etapa de generación-transmisión comprende las salidas tanto de unidades de generación como de los circuitos de transmisión. La forma como

seleccionan los estados del sistema tiene consecuencias principalmente en el esfuerzo computacional requerido, en el tipo y calidad de los resultados que se puede obtener a partir de cada método. En este paso es posible descartar contingencias severas pero de poca probabilidad de ocurrencia o incurrir en eventos no severos pero con alta probabilidad de ocurrencia; permitiéndose así reducir los costos en operación.

En el tercer paso los estados seleccionados son evaluados, en la evaluación de las consecuencias en el sistema no solo se tiene en cuenta la severidad de la contingencia, generalmente ponderada por el operador experto, sino también la probabilidad de ocurrencia de las contingencias (severas y no severas). Con lo anterior se puede cuantificar el riesgo ante una contingencia de no cumplir los límites operativos e incluso no satisfacer el suministro de energía.

En el cuarto paso los índices de confiabilidad son calculados basados en los resultados de los estados de falla, esto es, los estados con cortes de demanda o con los límites operativos traspasados.

Algunas consideraciones básicas adicionales que deben tenerse en cuenta al momento de aplicar los métodos probabilísticos son los siguientes, así:

1. Establecer casos base para el flujo de potencia correspondiente al periodo de tiempo que se desea evaluar (una hora, dos horas) y las condiciones de carga (pico, pico parcial, valle) necesarios para el estudio. Para cada caso, el despacho de unidades de generación y la topología de la red se seleccionan con base en las condiciones esperadas para el periodo seleccionado. Las topologías seleccionadas son normalmente todos los circuitos en servicio; aquí, la credibilidad está enfatizada sobre la severidad. También se pueden desarrollar estudios de sensibilidad si se prevén topologías débiles.
2. Selección de un conjunto de contingencias. Este grupo es usualmente creado mediante un proceso de enumeración de estados que preselecciona un número limitado de salidas de los componentes. El proceso de enumeración debe ser terminado con algún criterio, por ejemplo un nivel mínimo predeterminado de probabilidad de ocurrencia de la contingencia. Este y otros criterios de selección son discutidos con mayor detalle en las referencias [1] y [2].
3. Seleccionar los parámetros de estudio e identificar los rangos de operación para las condiciones esperadas durante el periodo de tiempo de interés. En este paso se establece un rango de estudio de los parámetros operativos en el cual se podría considerar confiable el sistema.
4. Evaluar los índices probabilísticos a lo largo del rango de estudio. Se define un nivel umbral particular para el cual la operación más allá de este se considera inaceptable.
5. Identificar el grupo de condiciones de operación dentro del rango de estudio, las cuales posean unos índices de evaluación iguales al nivel umbral. Este conjunto de condiciones operativas constituyen una línea (cuando se tienen dos parámetros de estudio), una superficie (cuando se poseen tres parámetros) o una hiper-superficie

(cuando se poseen más de tres) la cual divide el rango de estudio. Esta línea, superficie o hiper-superficie representa el límite de seguridad; este delimita las regiones aceptables e inaceptables de operación.

6. Plasmar el límite de seguridad en un grupo de gráficas o tablas que puedan ser fácilmente interpretadas y utilizadas por los operadores.

Antes de proceder a categorizar los índices de evaluación de la confiabilidad se hace necesario definir qué es un estado y qué lo caracteriza. En nuestro caso, “estado” se refiere a cada una de las condiciones operativas en las que queda el sistema después de la ocurrencia de una contingencia. El estado operacional del sistema queda definido como la combinación de tres aspectos:

- *Demanda*: Nivel de demanda en cada punto de la red.
- *Generación*: Características de las unidades y de qué manera se encuentran despachadas.
- *Topología*: Condiciones en que encuentra el sistema de transporte de energía eléctrica. Considera entre otros las características técnicas de las componentes y los elementos que se encuentran fuera de servicio.

La confiabilidad en la operación de los sistemas de potencia debe ser cuantificada; esto se realiza por medio de índices de desempeño, en este caso se busca medir qué tan confiable es el sistema. El índice es una magnitud medible de cómo se encuentra el estado del sistema, o cómo se ha venido comportando; estos índices de confiabilidad pueden estar definidos en forma de valores medios o distribuciones de probabilidad que aporten información determinante en pro de asistir al operador en la toma de decisiones. La Tabla 0-3 describe lo anterior.

Tabla 0-3. Índices de confiabilidad en la operación

Aspecto	Descripción
Estados de operación del sistema	Existen tres índices básicos de estado que pueden ser elegidos para cada estado de operación del sistema (normal, alerta, emergencia, emergencia extrema y restauración) que son: la probabilidad de encontrarse en el estado, la frecuencia promedio (cada cuánto llega el sistema al estado) y la duración media del sistema en el estado. Los índices de frecuencia y duración sólo tienen significado cuando se considera un periodo de tiempo determinado. Esto indica que la probabilidad de estar en un estado refleja el nivel de confiabilidad de la operación del sistema. Otros índices se pueden tomar como la probabilidad y la frecuencia de transición entre los diferentes estados operativos.
Violación de límites operativos	En la operación del sistema de potencia se definen diferentes límites operativos para los cuales el operador especifica valores límites dentro de los cuales el sistema se considera confiable. Este tipo de índices son ampliamente utilizados puesto que pueden representar información más inteligible para el operador, en donde la probabilidad y la cantidad del límite violado representan el factor más importante dentro de la información aportada. Para esta clase de índice es importante que el valor de la cantidad de violación del límite sea

Aspecto	Descripción
	normalizado con respecto a un valor nominal del límite. Para lo cual se define una función de severidad que refleja la cantidad de violación del límite.
Basados en riesgo (probabilidad de ocurrencia y consecuencia de un evento)	El riesgo se describe como la combinación de las probabilidades de ocurrencia y las consecuencias de los eventos en el sistema. En el análisis de confiabilidad basado en el índice de riesgo, éste se define como la suma de los productos de las probabilidades y las consecuencias cuantificadas; en la evaluación de la confiabilidad en la operación, el objetivo es calcular el riesgo del sistema, de exceder las restricciones operativas, dada una condición operativa específica. La valoración de las consecuencias se puede realizar de diversas formas, seleccionando diferentes funciones de severidad; esto depende del propósito manejado en la evaluación de la confiabilidad operativa, por ejemplo se puede hacer énfasis en la cantidad de límites violados, el corte de demanda, los daños causados por inestabilidades, pérdidas económicas o penalizaciones provocadas por las contingencias.
Degradación del sistema	Teniendo en cuenta las diferentes restricciones de los sistemas de potencia, existen tres tipos de índices de degradación, que pueden ser definidos como: índices de suficiencia, índices de sobrecarga e índices de corte de carga. Estos dos últimos son especialmente útiles en el caso de que el sistema se encuentre en un estado de riesgo, puesto que pueden dar información acerca de la sobre carga de las líneas de transmisión o corte de carga.
Jerarquía	El sistema eléctrico de potencia puede dividirse en escalas de jerarquía las cuales pueden dar cuenta de información específica del sistema, como la consideración de diferentes regiones, áreas, con sus inconvenientes y aplicaciones en ellas. Pertenecen indicadores del tipo índices de área, índices de barras e índices de componentes.
Duración	Según el horizonte de tiempo de simulación y evaluación, los índices de confiabilidad operativa pueden dividirse en dos categorías: índices de corto plazo e índices de largo plazo. El marco de tiempo puede ir desde unos cuantos minutos para los índices de corto plazo, y días, meses o años en el largo plazo.
Clásicos adaptados a la operación (LOLP, LOLE, EENS, SM)	Se han adecuado índices que han sido tradicionalmente utilizados en la evaluación de la confiabilidad probabilística en la planeación (largo plazo). Estos índices han sido adaptados y utilizados en la evaluación de la confiabilidad en la operación dado que la ventana de tiempo en la que se utilizan no restringe hacer el análisis a uno pocos minutos u horas.
Déficit de potencia reactiva	Se ha propuesto un nuevo índice que permite considerar el efecto de la deficiencia de la potencia reactiva en la confiabilidad del sistema. Los índices que miden la deficiencia de potencia reactiva son separados de los indicadores que miden la deficiencia de potencia activa.
Híbridos (determinísticos – probabilísticos)	Los índices híbridos son indicadores que en su definición emplean criterios determinísticos y criterios probabilísticos. Por ejemplo, en los índices de confiabilidad basada en riesgo, se pueden emplear criterios determinísticos (Criterio de seguridad $N-1$) para realizar la selección del conjunto de contingencias en vez de emplear la probabilidad de ocurrencia de la misma.
Severidad	La NERC considera tres tipos de indicadores: índice de severidad del riesgo (SRI), el índice del impacto por pérdida de un componente del sistema (EDI) y el índice de relevancia del cumplimiento de una regla (KCMÍ).

Las metodologías de evaluación de confiabilidad se diferencian principalmente en la manera como se seleccionan los estados de los componentes. El modelo de contingencia de los componentes que se podrían utilizar es un aspecto transversal a las metodologías, y determina la cantidad de estados en que se puede encontrar cada componente y la probabilidad de que el componente se halle en dichos estados.

El primer paso es seleccionar las contingencias que se encuentren comúnmente por encima de cierto nivel de credibilidad. Luego se aplica una enumeración (ranking) y selección de contingencias ejecutada con la herramienta más adecuada según el nivel de complejidad de la red, con el fin de categorizar las contingencias en diferentes niveles, de acuerdo a su impacto en la operación del sistema. Las contingencias más críticas son entonces materia de análisis de los efectos de la contingencia. Las metodologías se describen en la Tabla 0-4.

Tabla 0-4. Metodologías en el despacho económico

Aspecto	Descripción
Despacho económico con restricciones de seguridad (preventivo (P)-SCED)	El proceso de despacho con restricciones de seguridad N-1 se le conoce como “preventive SCED (security-constrained economic dispatch)”. La palabra preventivo es usada para ilustrar que todas las decisiones tomadas en cuanto al despacho de generación son tales que garantizan la seguridad del sistema ante la ocurrencia de cualquier contingencia en el sistema. Desde el punto de vista técnico, el despacho con criterio de seguridad N-1 es un problema de optimización donde el espacio de solución es muy restrictivo dado que se deben garantizar todas las condiciones operativas ante cualquier contingencia.
Despacho económico con restricciones de seguridad (correctivo(C)-SCED)	El despacho económico con criterios de seguridad correctivos es una alternativa más flexible que el despacho económico preventivo. La idea de las acciones correctivas se basa en que no necesariamente se deben tomar medidas preventivas para todas las contingencias del tipo N-1, sino que se puede permitir que ante algunas contingencias se tengan medidas correctivas rápidamente (como re-despacho de generación, ajuste de taps, re-despacho de potencia reactiva, entre otros) para ser implementadas en la operación una vez la contingencia ha ocurrido.
Despacho económico basado en riesgo	Es fundamental que el despacho económico provea puntos de operación que balanceen la confiabilidad y el costo por restricciones. Este modelo presenta beneficios tanto en confiabilidad (riesgo) como en economía (costo). La metodología resultante de incorporar el indicador de riesgo (y la función de severidad) junto con la posibilidad de que muy pocos circuitos se sobrecarguen ante un evento, se ha denominado despacho económico con restricciones de seguridad y riesgo (RB-SCED: risk-based security-constrained economic dispatch). El RB-SCED también se puede implementar desde el punto de vista preventivo y correctivo. En cualquiera de los dos casos, se impone el criterio N-1 de manera más relajada, pero al mismo tiempo se impone que el riesgo, entendido como el valor medio de la severidad del sistema, no sobrepase un umbral.

Experiencias Internacionales

Se presenta el resultado de la observación del uso de criterios determinísticos y probabilísticos en 13 mercados del mundo: se seleccionaron 2 mercados de Oceanía (Australia y Nueva Zelanda), 3 mercados de Sudamérica (Brasil, Chile y Perú); 6 mercados de Estados Unidos (California-CAISO, Texas-ERCOT, Nueva Inglaterra-ISO-NE, Estados del Mediooeste-MISO, Nueva York-NYISO y PJM); y en los mercados de Europa y Centroamérica se seleccionó en cada uno un operador representativo del sistema siendo el ENTSO-E y el EOR, respectivamente.

Con base en el levantamiento de la información de los mercado de estudio (ver Anexos) se establecieron tres tipos de parámetros necesarios para evaluar la confiabilidad en la operación: la metodología del despacho económico, los criterios utilizados para evaluar la confiabilidad y los recursos del sistema eléctrico para a portar a la confiabilidad de la operación. De esta manera, para identificar y comparar con el mercado colombiano. Los parámetros son los siguientes:

1. **Operación del sistema de potencia:** Metodología implementada para realizar la operación del sistema de potencia con criterios económicos y de confiabilidad en la operación.
2. **Criterios e indicadores de confiabilidad:** Tipos de criterios determinísticos o probabilísticos implementados en la operación. Así como el desarrollo de índices para la evaluación de la confiabilidad (estados de operación o degradación del sistema, violación de límites operativos, basados en el riesgo, jerarquía, duración e híbridos).
3. **Recursos:** Análisis y evaluación de los recursos disponibles para mantener la confiabilidad en la operación. Entre ellos, generación, esquemas de desconexión automática de generación/carga, compensación, reconfiguración, o demanda flexible.

En la **Figura 0-2** se muestra la capacidad instalada de los mercados de estudio donde se destaca la energía Nuclear en los mercados de Estados Unidos y Europa. A su vez, el componente hidráulico de Colombia y Brasil.

En la **Figura 0-3** se muestra la generación, donde se destaca el alto componente hidráulico de Colombia y Brasil. La alta participación del componente “otros” del mercado CAISO corresponde a la participación de las importaciones de estados vecinos. En general, el mercado de Colombia es un mercado con características diferentes dado que su matriz energética posee un mayor componente hidráulico y una menor participación de energía térmica base de rápida respuesta, tales como la Nuclear y las centrales a base de Gas Natural.

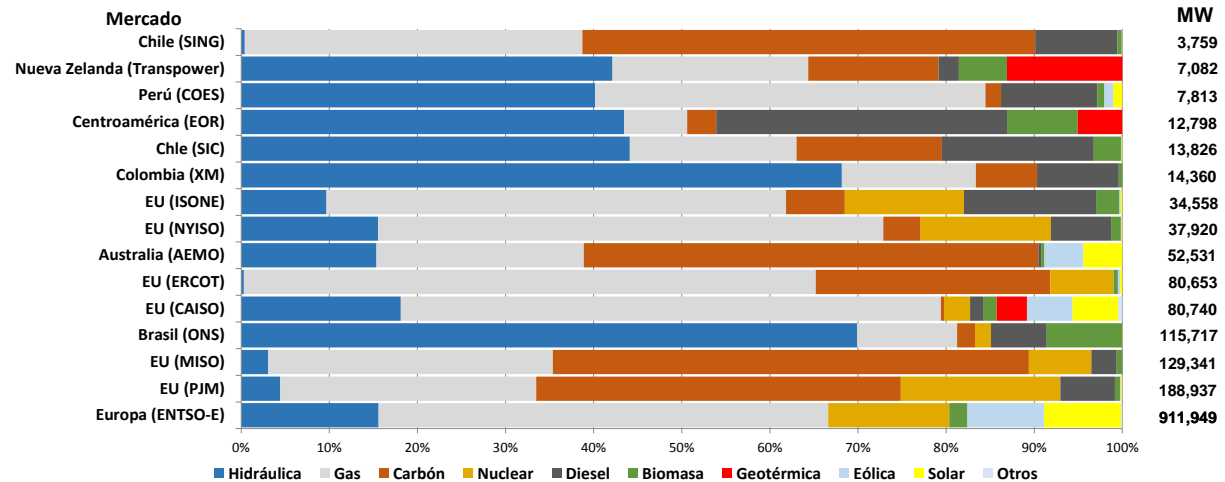


Figura 0-2 Capacidad instalada de los mercados de estudio (2013)

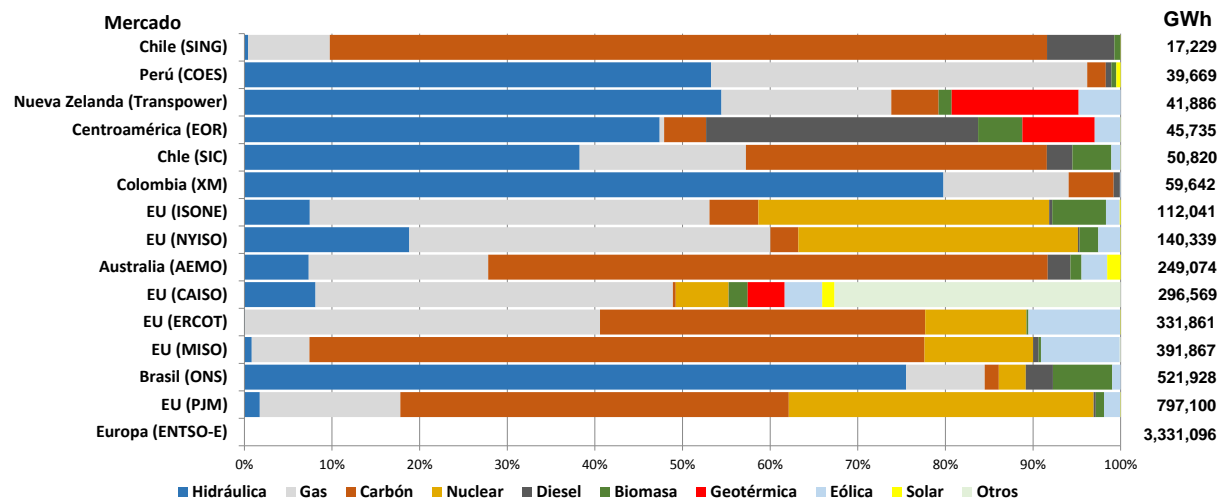


Figura 0-3 Generación de energía eléctrica de los mercados de estudio (2013)

Las experiencias internacionales muestran que la metodología de despacho económico está relacionada con el tipo de mercado de energía, mercado del día siguiente o la hora siguiente (Day-Ahead Market, DAM; Hourly-Ahead Market, HAM) o el mercado en tiempo real o “spot” (RT o con criterios de confiabilidad RTC). En general, los mercados del día siguiente implementan una lista de mérito o “Unit Commitment” con criterios de seguridad y en los mercados en tiempo real generalmente se implementa un despacho económico con restricciones de seguridad.

En la **Tabla 0-5** se muestran las metodologías que se han implementado en los países de estudio.

Tabla 0-5 Metodologías en la operación del sistema de potencia

País	Operador / Tipo	Metodología operación			
		Mercado (1)	Proceso (2)	Frecuencia (min) (3)	Método (4)
Colombia	XM / ISO	DAM (Ofertas)	UC(pD) / ED	24Horas / 60	(P)-SCED
Australia	AEMO / ISO	DAM (Ofertas) / RTM	UC(pD) / ED (OCD) (5)	30 / 5	(P-C)-SCED
Brasil	ONS / ISO	Costos declarados	UC / ED	24Horas / 30	(C)-SCED
Centroamérica	EOR / ISO	Costos declarados / Ofertas MER (6)	UC (pD) / ED	24Horas / 60	(P)-SCED
Chile	CDEC-SIC / ISO	Costos declarados	UC / ED	60	(P)-SCED
	CDEC-SING / ISO	Costos declarados	UC / ED	60	(P)-SCED
Europa (7)	ENTSO-E / TSO	BM (Ofertas) / DAM / IDM	UC / ED	60 / 30	(P-C)-SCED
	CAISO / ISO(RTO)	DAM / RTM	UC / ED	60 / 15 / 5	(P)-SCUC / (P)-SCED
	ERCOT / ISO(RTO)	DAM / RUC (8)	UC / ED	60 / 5	(P)-SCED
Estados Unidos	ISO-NE / ISO(RTO)	DAM / RTM	UC / ED	60 / 5	(P)-SCED
	MISO / ISO(RTO)	DAM / RTM	UC / ED	60 / 5	(P)-SCUC / (P)-SCED
	NYISO / ISO	DARM-RTM (Ofertas) (9)	UC / D	60 / 15 / 5	(P)-SCUC / (P-C)-SCD
	PJM / ISO(RTO)	DAM (Ofertas) / RTM	UC (RSC) / ED (SPD) (10)	60 / 5	(P)-SCUC / (P)-SCED
Nueva Zelanda	Transpower / TSO	DAM (Ofertas)	UC(pD) / ED	30 / 5	(P)-SCED
Perú	COES / ISO	Costos declarados	UC / ED	30	(P)-SCED

(1) Tipos de mercado: DAM (Day-Ahead Market), RTM (Real-Time Market), BM (Balancing Market), IDM (Intra-Day Market), RUC (Reliability Unit Commitment).

(2) Mecanismo para la programación de la operación: UC (Unit Commitment), pD (pre-Dispatch) y ED (Economic Dispatch), el cual también puede incluir re-despacho.

(3) Frecuencia para realizar la programación de la operación. Esta puede ser semanal o diaria con un horizonte de una hora, y frecuencias intrahorarias (menor a 60 minutos).

(4) Método implementado en la metodología de operación del sistema de potencia con un enfoque preventivo (P) o correctivo (C) y considerando restricciones de seguridad (SC).

(5) OCD: Over-Constrained dispatch.

(6) MER: Ofertas al Mercado Eléctrico Regional de los países interconectados.

(7) Datos con base en los registros del ENTSO-E.

(8) El proceso de lista de mérito por confiabilidad puede ser diario (HRUC) u horario (DRUC).

(9) El proceso se realiza para la programación de lista de mérito (RTC) y para la programación del despacho (RTD). Este último abarca el modo correctivo (unidades con 10-30 minutos.RTD-CAM).

(10) Incluye la metodología de lista de mérito (RSC) y la programación, precios y despacho (SPD).

Cabe destacar que de los países analizados, principalmente los mercados de Norteamérica, el desarrollo e implementación de metodologías más robustas para la operación de los sistemas de potencia se generaron producto de eventos tales como el “black-out” del 2003. A partir de dicho evento, se creó un nuevo marco de política energética (Energy Policy Act 2005). Se realizaron estudios con el objetivo de evaluar y dar recomendaciones acerca de la metodología de despacho económico con restricciones de seguridad. Por otra parte, el avance y la integración de nuevas tecnologías de generación conllevó a cambios en los mercados implementados en Norteamérica. Producto de lo anterior la FERC estableció una nueva normativa (FERC Order No.764, No 764A y 764B) para implementar mercados en los que se puedan integrar recursos de energía variable, como la energía eólica. En particular, se recomienda el diseño de mercados intra-horarios, los cuales generalmente tiene una frecuencia de 15 minutos. Adicionalmente, se consideran riesgos producto de ataques a la infraestructura (activos físicos o intangibles-ciberataques, FER Order No. 706 y 791, Energy Independence and Security Act of 2007 -EISA) y el impacto de eventos geomagnéticos (FERC Order No.797) para los cuales se requiere mantener los nivel de confiabilidad requeridos por el sistema de potencia.

¹ <http://www.ferc.gov/industries/electric/indus-act/joint-boards/final-cong-rpt.pdf>

² <http://www.ferc.gov/whats-new/comm-meet/2012/062112/E-3.pdf>

³ <http://www.ferc.gov/whats-new/comm-meet/2012/122012/E-1.pdf>

⁴ <http://www.ferc.gov/whats-new/comm-meet/2013/091913/E-6.pdf>

⁵ <http://www.ferc.gov/whats-new/comm-meet/2008/011708/E-2.pdf>

⁶ <http://www.ferc.gov/whats-new/comm-meet/2013/112113/E-2.pdf>

⁷ <https://www.ferc.gov/whats-new/comm-meet/2014/061914/E-18.pdf>

En los mercados Europeos, se destacan los procesos de integración de la Unión Europea y el desarrollo e integración de las fuentes de energía no convencionales. En general, si bien cada operador del sistema de transmisión se enfoca en su propia área, se creó un mercado de balance regional, el cual conlleva a incluir mecanismos preventivos y/o correctivos en la programación de la operación de los sistemas de potencia.

La tendencia en las experiencias internacionales muestra que se implementan tanto criterios determinísticos como probabilísticos. Respecto a los criterios determinísticos, en el contexto del criterio N-1, se utiliza el principio básico de la falla de un componente. Se observa que criterios más robustos están condicionados al análisis del impacto y severidad de una falla de un $N > 1$.

En la **Tabla 0-6** se muestran los criterios que se han implementado en los países de estudio.

Tabla 0-6 Criterios de confiabilidad en la operación

Mercado	Operador / Tipo	Criterio (seguridad /suficiencia)	
		Determinístico	Probabilístico
Colombia	XM/ISO	N-1 (N-k)	ENS en el STN
Australia	AEMO/ISO	-	ENS (0.002%/año), VOLL
Brasil	ONS/ISO	N-1	LOLP, definición de estados (jerarquía por área y tensión, Generación: LOLP (<8.4 horas/semana), valor ENS.Transmisión:
Centroamérica	EOR/ISO	N-1	
Chile	CDEC-SIC/ISO CDEC-SING/ISO	N-1*(N)	Costo de falla (ocurrencia 100%)
Europa (1)	ENTSO-E/TSO	N-1 (lista), (N-2, GB)	Curva de riesgo (pérdida esperada)
Estados Unidos	CAISO/ISO(RTO)	N-1(T)-1(G), < 250 MW (D)	-
	ERCOT/ISO(RTO)	N-1	LOLE (1 día/10 años) , VOLL, ELCC
	ISO-NE/ISO(RTO)	N-1	LOLE (1 día/10 años)
	MISO/ISO(RTO)	N-1	LOLE (1 día/10 años) , VOLL
	NYISO/ISO	N-1 (sensibilidad N-1-1)	LOLE (1 día/10 años) + Lista de contingencias (diseño)
	PJM/ISO(RTO)	N-1 (N-2, cascada)	LOLE (1 día/10 años)
Nueva Zelanda	Transpower/TSO	N-1	LOLE, VOLL
Perú	COES/ISO	N-1	ENS (tasa de ocurrencia de falla), LOEE (2)

(1) Datos con base en los registros del ENTSO-E

(2) En proceso de aprobación.

Cabe destacar, que si bien es “aceptable” considerar el Criterio N-1 o N-K (lista de contingencias), el crecimiento e integración de energías intermitentes llevará a la aplicación de criterios probabilísticos, en particular el criterio de pérdida esperada de energía (LOEE) o el criterio de capacidad efectiva sin aumentar el riesgo de pérdida de carga (Effective Load Carrying Capability - ELCC). Este último implementado en el mercado del ERCOT.

Los recursos más clásicos son los referentes a la generación, equipos con funcionalidad de reactivos y/o el uso de sistemas FACTS. Los recursos descritos anteriormente se utilizan en los mercados estudiados, aunque no todos tienen desarrollado un mercado para la prestación de dichos recursos. Sin embargo, desde el punto de vista de su implementación para mantener la confiabilidad de la operación se establece que todos los mercados utilizan dichos recursos para la regulación de la frecuencia y los requerimientos de reserva de generación.

Cabe destacar que se pueden considerar al menos dos tipos de recursos adicionales, los cuales corresponden a la implementación de dispositivos de almacenamiento o la gestión de la demanda para cambiar su comportamiento durante algún periodo de tiempo. Nótese la relevancia de los dispositivos de almacenamiento y la flexibilidad de la demanda para aportar en el control sobre la potencia activa/reactiva, la gestión de congestiones en la red y los servicios básicos de frecuencia y reserva de generación con dispositivos con tiempos de respuesta muy alta.

Las experiencias indican que el aporte de la demanda flexible oscila entre el 2% y 10% de la demanda máxima que presentaron los distintos mercados. Nótese que si bien la implementación de programas de gestión de la demanda no es nueva, en la práctica que este recurso pueda ser utilizado por el operador del sistema no está implementado en todos los mercados de estudio.

En general, se define un conjunto de recursos y su orden de prioridad para enfrentar las posibles contingencias que se presentan en el sistema y para diferentes estados (por ejemplo normal, alerta y emergencia). En la **Figura 0-4** se muestran los recursos comúnmente utilizados.

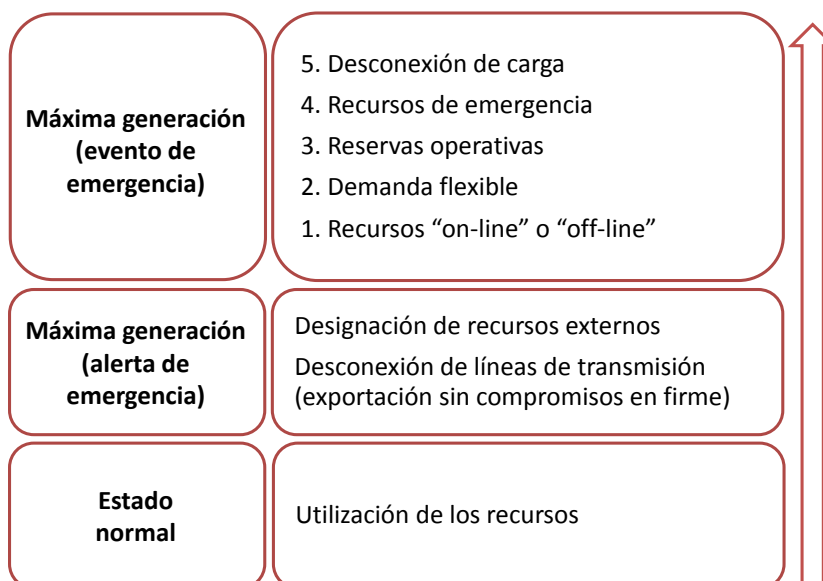


Figura 0-4 Orden genérico de requerimiento de recursos del sistema de potencia

Propuesta para la Confiabilidad en la operación del SIN

Se proponen el criterio N-K preventivo-correctivo y el criterio de confiabilidad basado en riesgo.

- Criterio N-K Preventivo-Correctivo

En el criterio N-K, la operación del SIN debe cumplir con los criterios de seguridad y calidad establecidas para el planeamiento operativo eléctrico en el Código de Operación, considerando las contingencias N-K, seleccionadas bajo un análisis de probabilidad y severidad.

El listado de contingencias N-K para el cual será aplicado el criterio preventivo o correctivo, se elegirá después de evaluar la probabilidad de ocurrencia y la severidad de cada contingencia y trazar una curva Probabilidad vs. Severidad sobre la gráfica en que se ha ubicado cada una de ellas, como se ilustra en la Figura 0-5, delimitando dos zonas: Preventivo y Correctivo.

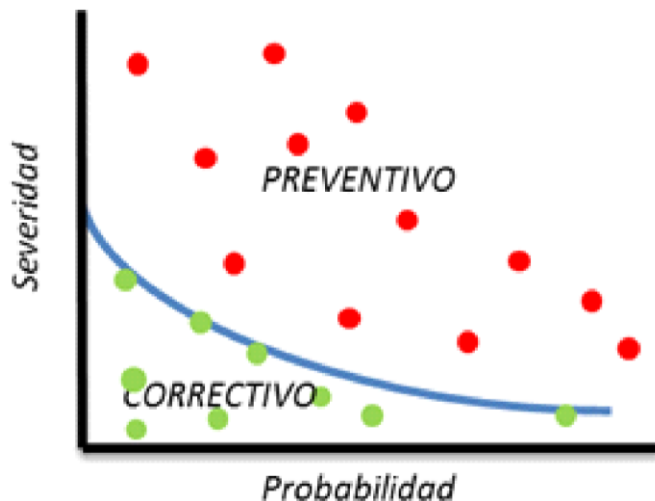


Figura 0-5. Análisis de Probabilidad vs Severidad y Criterios de Confiabilidad

Las contingencias de la zona PREVENTIVO, contingencias con alta probabilidad de ocurrencia y/o alta severidad, serán analizadas bajo el criterio de confiabilidad Preventivo. En los análisis eléctricos realizados bajo la aplicación de este criterio, ante cualquier contingencia N-K, se permitirá que los equipos modelados del SIN alcancen el parámetro técnico de límite de sobrecarga de larga duración, pero no se permitirá que sean superados, a menos que el disparo del elemento sobrecargado no genere el disparo de otros elementos (cascada) ni genere demanda no atendida (DNA). De llegarse a presentar una de las contingencias analizadas con criterio preventivo, en la operación en tiempo real no será necesaria ninguna acción correctiva.

Las contingencias de la zona CORRECTIVO, que son contingencias con baja probabilidad de ocurrencia y baja severidad, o con muy baja severidad, serán analizadas bajo el criterio de confiabilidad Correctivo. En los análisis eléctricos realizados bajo la aplicación de este criterio, ante cualquier contingencia N-K, se permitirá que los elementos del SIN superen el parámetro técnico de límite de sobrecarga de larga duración, hasta el parámetro de emergencia de corta duración.

De llegarse a presentar una de las contingencias analizadas con criterio correctivo, será necesario realizar acciones operativas para restablecer los valores de sobrecarga, como mínimo, a los límites de sobrecarga de larga duración.

La implementación de un criterio de confiabilidad preventivo-correctivo trae varios beneficios para la operación del SIN:

- Permite al operador maximizar el uso de la red eléctrica sin poner en riesgo la operación del sistema.
- Contando con información de parámetros de sobrecarga de corta duración de los activos, se pueden reducir costos de operación.
- El criterio de confiabilidad preventivo-correctivo puede ser automatizado a través de un modelo SCED (security constrained economic dispatch); esto ajustaría la generación de seguridad necesaria y reduciría tiempos en los procesos de confiabilidad.
- Conlleva una normalización del proceso de análisis de confiabilidad en el SIN.
- Implica calcular índices de severidad que pueden ser usados para calcular indicadores de riesgo. Estos indicadores son una herramienta de gestión valiosa para la confiabilidad en la operación del SIN.

- *Criterio basado en riesgo*

La operación del SIN debe cumplir con los criterios de seguridad y calidad establecidos para el planeamiento operativo eléctrico en el Código de Operación, considerando las contingencias $N-K$, seleccionadas bajo un análisis de probabilidad y severidad, y cumpliendo con restricciones de riesgo.

El riesgo se define como un valor medio de la severidad medida en términos de los valores de sobrecarga, bajos voltajes y colapso de voltaje post-contingencia, ponderados por la probabilidad de ocurrencia de cada contingencia k .

$$\begin{aligned}
 RiesgoS &= \sum_k p_k SSC_k \\
 RiesgoB &= \sum_k p_k SBV_k \\
 RiesgoC &= \sum_k p_k SCV_k
 \end{aligned}$$

Donde $RiesgoS$ es el riesgo por sobrecarga, $RiesgoB$ es el riesgo por bajas tensiones y $RiesgoC$ es el riesgo por colapso de voltaje.

p_k es la probabilidad de ocurrencia ponderada de la falla k .

SSC_k es la severidad por sobrecarga, SBV_k es la severidad por bajas tensiones y SCV_k es la severidad por colapso de tensión, ocasionadas por la falla k .

Inicialmente se calculará el riesgo promedio del SIN, como el promedio del riesgo calculado para cada una de las áreas operativas del SIN.

$$RSM = \frac{\sum_a RiesgoS_a}{NA}$$

$$RBM = \frac{\sum_a RiesgoB_a}{NA}$$

$$RCM = \frac{\sum_a RiesgoC_a}{NA}$$

Donde RSM es el riesgo por sobrecarga medio, RBM es el riesgo por bajas tensiones medio y RCM es el riesgo por colapso de voltaje medio. NA es el número de áreas operativas del SIN.

Las restricciones de riesgo se modelan de la siguiente forma:

$$RiesgoS \leq K_{R1} * \min(RSBase, RSM)$$

$$RiesgoB \leq K_{R2} * \min(RBBase, RBM)$$

$$RiesgoC \leq K_{R3} * \min(RCBase, RCM)$$

Donde K_{Ri} son factores de ajuste del riesgo. $RSBase$, $RBBase$ y $RCBase$, son los riesgos máximos permitidos para el sistema. Estos valores son calculados aplicando el criterio de confiabilidad N-K Preventivo-Correctivo.

En la Figura 4-15 se propone una forma adicional de calcular el lado derecho de la restricción de riesgo. Se trata de encontrar para diferentes valores de K_R los costos de operación asociados partiendo de un riesgo base que es el resultado de la ejecución de un modelo SCED.

Cabe anotar que para la implementación de este criterio se requiere de un avance significativo en las herramientas utilizadas para los análisis de confiabilidad y seguridad del SIN.

Los siguientes beneficios para la operación resultan de la utilización del criterio de confiabilidad basado en riesgo:

- Uso del riesgo como medida de la confiabilidad. Esta medición facilita su gestión.
- Posibilidad de disminución del riesgo (o sea aumento de confiabilidad) y de costos de operación.
- Mayor rapidez en los procesos de análisis de confiabilidad y de toma de decisiones en el SIN.
- Normalización de los procesos de análisis de confiabilidad.
- Control del nivel de riesgo del sistema. Con la aplicación de este criterio se pueden obtener despachos de generación para un nivel dado de riesgo; cabe anotar que el

nivel aceptable de riesgo puede modificarse para condiciones particulares, por ejemplo condiciones de CAOP (se disminuiría el nivel aceptable de riesgo).

Ejemplo de Aplicación

Se ilustra el criterio de confiabilidad basado en riesgo para un sistema IEEE de 9 barras. Allí se muestran tres esquemas de programación de generación: despacho económico (ED), despacho económico seguro preventivo (SCED), y despacho económico seguro basado en riesgo (RBSCED). Estos dos últimos consideran la ocurrencia de 3 contingencias en el sistema con probabilidades de falla definidas. El modelo SCED emplea el criterio de confiabilidad N-1 determinístico (similar a las condiciones actuales del SIN).

Para cada uno de los programas de generación mencionados se calculan los costos operativos y se ilustran los flujos de potencia activa. En el caso de los modelos SCED y RBSCED, también se realizan análisis de riesgo por sobrecarga; y se presentan los costos operativos asociados a ambos despachos. Lo importante por resaltar allí es que el modelo RBSCED, para algunos valores del parámetro K_R presenta tanto beneficios en confiabilidad como en costo comparado con el modelo SCED. La Figura 0-6 presenta dicha situación.

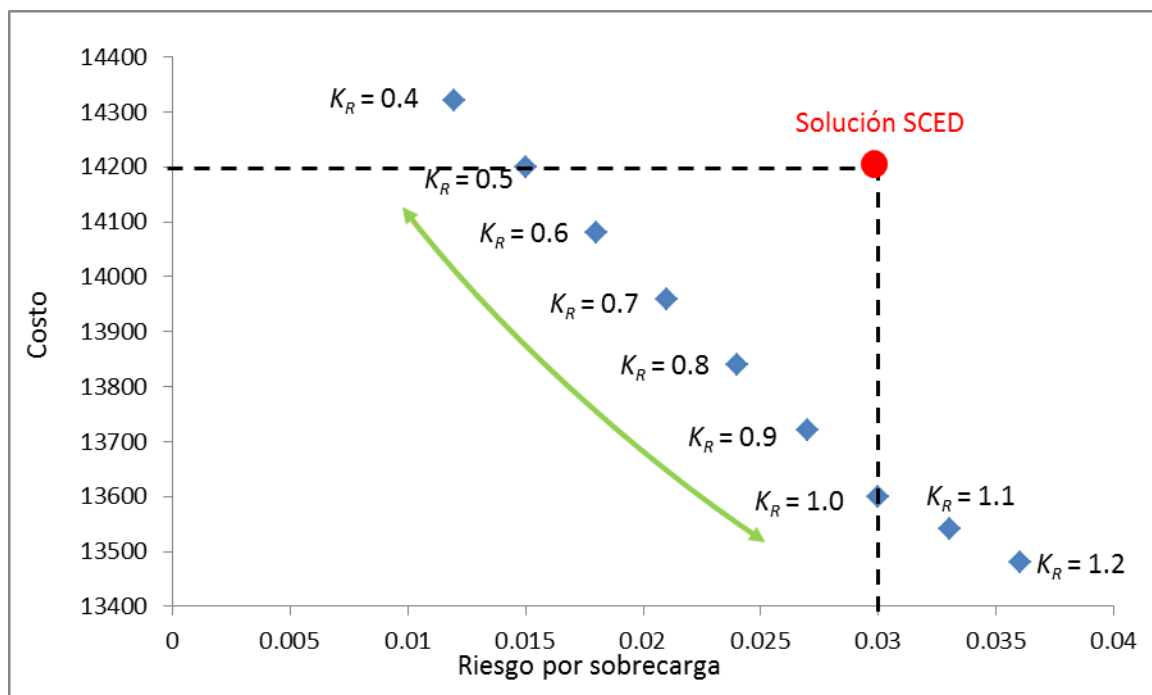


Figura 0-6. Balance riesgo-costo para el criterio de confiabilidad basado en riesgo.

El valor de riesgo máximo definido para este ejemplo fue determinado a partir del modelo SCED como se observa en la Figura 0-6. Por lo tanto, con el despacho obtenido del modelo

RBSCED se gestiona el riesgo usando el parámetro K_R de manera que el riesgo de este modelo sea mayor, igual, o incluso menor que el del SCED.

Finalmente, aunque los indicadores de riesgo de bajo voltaje y de colapso de voltaje no son controlados en el modelo de optimización del RBSCED, se ilustró que estos indicadores también presentan buen desempeño tanto en estado normal como en estado post-contingencia.

Hoja de Ruta para la aplicación de los criterios de confiabilidad en el SIN

Aunque actualmente en Colombia es aplicado el criterio correctivo para las sobrecargas, en algunas ocasiones esto no es posible porque no se tienen parámetros para emergencia de corta duración de los equipos, o estos son declarados en cero por los Agentes.

Es necesario que El Operador tenga una serie de medidas para aliviar las sobrecargas cuando la contingencia se presenta. Adicionalmente es necesario construir el conocimiento para entender y definir las curvas de Probabilidad vs Severidad.

En la **Figura 0-7** se muestra la hoja de ruta para la gestión de la confiabilidad en la operación del SIN propuesta por el consultor.



Figura 0-7. Hoja de ruta para la gestión de la confiabilidad en la operación del SIN

En la **Tabla 0-7** se describen las acciones que se proponen para la implementación de los criterios de confiabilidad (numeral 4.1 y 4.2), así como el despacho basado en seguridad y riesgo.

Tabla 0-7 Acciones y tiempo estimado de las fases propuestas

Fase	Acciones	Tiempo Estimado
1	<p>Construir las curvas de Severidad vs Probabilidad para todas las contingencias N-K. Se requiere del uso de herramientas avanzadas de simulación. En el numeral 4.1 se muestra la manera de calcular las curvas y clasificar las contingencias en correctivo o preventivo.</p> <p>Esta fase considera las siguientes actividades:</p> <ul style="list-style-type: none"> • Nuevos parámetros de sobrecarga de larga y corta duración para los equipos del SIN, modelados. • Cálculo de probabilidades de falla para los equipos del SIN, modelados. • Cálculo de la severidad de las contingencias N-K • Clasificación de contingencias. <p>Una vez clasificadas las contingencias, el proceso de análisis de confiabilidad y seguridad se seguirá ejecutando de la misma forma que actualmente se realiza. Se recomienda adicionalmente incorporar las recomendaciones que se presentan en el numeral 5.</p>	6 meses
2	<p>Se debe disponer de los indicadores de riesgo propuestos para la operación del SIN; éstos serán calculados con las metodologías para sobrecarga. Análogamente se pueden construir indicadores de riesgo por bajas tensiones o por colapso de tensión.</p>	3 meses
3	<p>Se desarrolla una nueva herramienta para el análisis de las contingencias. Como por el estado del arte aún no se encuentran herramientas comerciales que se adapten fácilmente al mercado colombiano, se recomienda desarrollar un modelo SCED (<i>Security Constrained Economic Dispatch</i>) que pueda ser utilizado en el despacho y redespacho programado. Este modelo puede entregar más precisión en el cálculo de la generación de seguridad ante contingencias y puede disminuir tiempo de análisis.</p>	2 años
4	<p>Implementación del modelo RBSCED (<i>Risk-Based Security Constrained Economic Dispatch</i>). Una vez desarrollado el SCED y evolucionado e interiorizado los conceptos de indicadores de riesgo, se pueden implementar restricciones adicionales para encontrar despachos de generación que cumplan con las medidas de riesgo definidas. En el numeral 4.2 de este documento, se ilustra la forma de aplicar este criterio y los beneficios que traería.</p>	6 meses

Recomendaciones para la gestión de la confiabilidad en la operación del SIN

Se plantean recomendaciones que se consideran importantes para la efectiva gestión de la confiabilidad del SIN, apuntando siempre al objetivo de mantener un balance entre la confiabilidad y los costos generados para garantizarla.

En la

Tabla 0-8 se condensan las más importantes anotaciones y recomendaciones presentadas en este Informe:

Tabla 0-8 Resumen de recomendaciones

Área	Tópico (Numeral)	Recomendación
Criterios de confiabilidad	Metodología de identificación de contingencias N-K de alto riesgo (5.1)	<p>En vez de usar el valor exacto de probabilidad, emplear el orden de magnitud partiendo de una probabilidad base. Por ejemplo, si la probabilidad base es 0.01, entonces una probabilidad igual a 0.04 tiene un orden igual a 1; y una probabilidad igual 0.0001 o 0.0009 tiene un orden de magnitud igual a 2, y así sucesivamente. La probabilidad base puede seleccionarse como la probabilidad de que un componente típico presente una falla. Esta metodología para identificación de contingencias N – K de alto riesgo es útil para evaluar la probabilidad de falla para diferentes configuraciones de subestaciones donde las probabilidades de falla de interruptores y seccionadores pueden ser consideradas. Se requiere definir un orden de magnitud máximo que defina cuáles contingencias N – K deben incluirse en el listado de contingencias a analizar.</p> <p>Se recomienda estudiar a fondo este tema para identificar posibles contingencias N-K con $K > 1$ que por su alta probabilidad de ocurrencia, pongan en riesgo la operación del SIN.</p>
	Declaración de parámetros para la operación en estado de emergencia (5.2)	<p>Se recomienda que se realice un análisis detallado sobre la posibilidad de declarar nuevos parámetros de emergencia de corta duración, que puedan ser utilizados en el criterio de confiabilidad correctivo y posteriormente en el criterio de confiabilidad basado en riesgo. Estos nuevos parámetros deberán ser declarados por los agentes operadores o administradores de los equipos, pero dado el impacto que estos tienen en el análisis de confiabilidad y en el costo de las restricciones, se recomienda que sean realizadas periódicamente auditorías técnicas que permitan verificar los valores declarados con la realidad de los equipos.</p>
Recursos operativos	Jerarquía (5.3)	<p>El Operador deberá determinar los recursos operativos con los que cuenta el sistema de potencia durante el horizonte de tiempo establecido para realizar la programación de la operación (disponibilidad de recursos considerando las áreas eléctricas).</p> <p>Una vez se determina la disponibilidad de dichos recursos, el Operador establecerá la jerarquía con base en el criterio de minimizar el costo de operación sujeto a los criterios</p>

Área	Tópico (Numeral)	Recomendación
		<p>preventivos-correctivos (análisis de riesgo y selección de contingencias).</p> <p>Los recursos son función de los estados de operación que se definan en la operación del SIN (activos de transmisión, generación y demanda).</p> <p>Establecer la participación efectiva, duración y magnitud, de las tecnologías de transmisión. Se sugiere que los propietarios de estos activos de transmisión informen las características y condiciones requeridas para que El Operador pueda acceder a los recursos de capacidad y flexibilidad que puedan brindar dichos activos, (Anexo O.3).</p> <p>Establecer la participación efectiva, duración y magnitud, de la demanda (Anexo O.4). Lo anterior deberá ser consistente con los lineamientos establecidos en la Ley 1715/2014 (Promoción, entre otros aspectos, respuesta a la demanda) y la Resolución del Ministerio de Minas y Energía 90325/2014 (Plan de mitigación, entre otros aspectos, para la participación de la demanda).</p>
	Generación no despachada centralmente (5.4)	Para la potencia activa se recomienda el cálculo de la potencia disponible igual al 95% PSS de los registros históricos de generación real (potencia).
Programación del despacho en la operación	Proceso de re-optimización (5.5)	Implementar el proceso de re-optimización para validar si la seguridad programada es la mínima necesaria ante las condiciones de generación y demanda o analizar los cortes y seguridad necesaria en el despacho.
	Reserva operativa (5.6)	Se recomienda programar desde el despacho una reserva rodante que garantice una holgura más grande en la planta marginal del sistema en cada uno de los periodos del día.
	Disminución de los periodos horarios en el despacho (5.9)	Se recomienda disminuir la duración de los periodos en la programación del despacho de generación. Sobre todo en las horas de demanda alta en donde se presentan grandes variaciones de la demanda. Intervalos de 15 minutos acercarían la programación a la operación en tiempo real.
Acciones operativas	Pruebas autorizadas (5.7)	Se recomienda realizar un cambio regulatorio que permita al operador considerar dentro de los análisis de confiabilidad y seguridad las unidades de un recurso que declara pruebas que no se vean afectadas por la prueba.
	Maniobras en tiempo real (5.8)	Se recomienda revisar la reglamentación asociada a las maniobras en tiempo real para que los OR cumplan con los tiempos de apertura y cierre programados.
	Declaración de parámetros en estado de emergencia	Para la aplicación del criterio correctivo se requiere que los agentes declaren los parámetros de emergencia durante 30 minutos, establecidos en el formato del Acuerdo CNO 601 de 2012.

Área	Tópico (Numeral)	Recomendación
	(5.2)	

En general, las recomendaciones apuntan a desarrollar prácticas que permitan que el sistema de potencia tenga la habilidad de mantener la confiabilidad de la operación (seguridad y suficiencia) a un costo razonable. Un aspecto a resaltar en la confiabilidad es la consideración de nuevas tecnologías en el SIN, que por sus características operativas de generación o transmisión, solo puedan participar con una alta certeza de disponibilidad en el despacho durante un horizonte de tiempo acotado; tal es el caso de tecnologías de generación variable, por ejemplo eólica (intermitente) y solar (horas sol), y de almacenamiento (baterías – BESS, entre otros); también aplica para tecnologías de transmisión como los dispositivos FACTS y la participación de la demanda flexible.

Es claro que ante el desarrollo tecnológico, la evolución del marco regulatorio y las reglas del mercado, se integrarán dichas tecnologías al Sistema Interconectado Nacional. De hecho, en la actualidad se cuenta con recursos variables (aún a pequeña escala) y dispositivos FACTS (en operación y en construcción). Dado lo anterior, se hace necesario que la periodicidad con que se realiza la programación de la operación esté acorde con las características de las tecnologías de generación y transmisión variable, así como de las de la demanda.

1. INTRODUCCIÓN

El sistema Colombiano ha mantenido unos indicadores de confiabilidad muy altos en la atención de la demanda de energía. Esto a pesar de los continuos atentados a la infraestructura y otros fenómenos que afectan directamente la red del SIN. Después de la expedición del Código de Operación, en donde se definieron los primeros criterios de confiabilidad, han aparecido otras metodologías más sofisticadas como la establecida en la Resolución CREG 062 de 2000 (criterio derogado). El VERPC (Valor Esperado de racionamiento Programado) fue una metodología muy compleja, difícil de entender y difícil de implementar en la operación. Después de varios años de vigencia fue derogada al no mostrar resultados adecuados en la operación del SIN. Otras metodologías para abordar la confiabilidad en áreas específicas del SIN han sido propuestas por XM y reglamentadas mediante acuerdos CNO (acuerdo 389, acuerdo derogado), pero tampoco entregaron los resultados esperados.

Debido a los constantes atentados a la infraestructura de transmisión, se establecieron criterios de confiabilidad muchos más conservadores que son utilizados por el operador en ocasiones especiales, como elecciones presidenciales. Esta figura se conoce como CAOP (Condiciones Anormales de Operación), y establece criterios N-2 ante algunas contingencias del SIN.

En general, las metodologías utilizadas en la operación del SIN han presentado las siguientes dificultades y oportunidades de mejora:

- Metodologías complejas. Difíciles de entender e implementar en los procesos de XM.
- Generalmente se han tenido en cuenta solo los activos de transmisión.
- Han sido definidas desconociendo los detalles y particularidades de la operación del SIN.
- Las metodologías han surgido de la necesidad de mejorar la confiabilidad pero han descuidado en buena parte el componente económico.

Adicionalmente a estas falencias, la confiabilidad del SIN puede verse afectada por la incursión de nuevas tecnologías de generación que introducirán más incertidumbre en la operación. Se espera que con la expedición de la Ley 1715 de 2014, la generación con energías alternativas, tenga un gran crecimiento en Colombia.

Se hace necesario entonces una revisión exhaustiva de los criterios utilizados actualmente por los operadores en el mundo y los nuevos algoritmos y criterios planteados en la literatura en los últimos años. De esta revisión se plantearán nuevos algoritmos y criterios aplicables e implementables por el operador y enfocados en reducir las restricciones por seguridad sin sacrificar la confiabilidad del SIN.

El presente informe, junto con la presentación hecha a los agentes el 19 de noviembre en Bogotá y las respuestas a las observaciones realizadas a la Circular 100/2014, se cumple lo establecido en los términos de referencia del contrato 2014-054.

2. ANTECEDENTES

A continuación se presenta un análisis de los aspectos más importantes sobre los criterios de confiabilidad en la operación, desde la creación del mercado eléctrico colombiano en 1995. Los procedimientos y criterios descritos en este documento, corresponden a la versión que El Consultor tiene sobre los procesos realizados por XM de acuerdo a la experiencia de uno de los expertos del proyecto. El objetivo de esta revisión es recoger las principales enseñanzas de las experiencias anteriores en la aplicación de criterios de confiabilidad en la operación del SIN y conocer en detalle cómo aparecen las generaciones de seguridad que generan las restricciones.

En un capítulo posterior se incluye el tema de la clasificación de seguridad, por considerarlo muy relevante en el objetivo del proyecto. Es necesario no perder de vista que una de las motivaciones de este estudio fue el alto costo de las restricciones. Por esta razón es necesario entender la forma en que las restricciones son calculadas por el CND.

2.1. Análisis histórico

En 1995 fue publicado el código de operación en donde se definen las principales actividades y reglas que debe seguir el CND para la adecuada operación del SIN.

2.1.1 Periodo 1995 – 1999

En 1995 fue publicado el código de operación, en donde se definen las principales actividades y reglas que debe seguir el CND para la adecuada operación del SIN. En este código están descritos los criterios para la confiabilidad en la operación, que en esencia siguen siendo los mismos hasta hoy. Estos criterios sin duda fueron bastante conservativos y exigentes, quizás debido a los rezagos que aún persistían del racionamiento de 1992.

Para comprender de manera integral los criterios para la confiabilidad en la operación del SIN, primero es necesario analizar los criterios para el análisis eléctrico en la planeación operativa. Los criterios de confiabilidad y seguridad están estrechamente relacionados con los de análisis eléctricos, que deben ser cumplidos en todos los estados posibles de operación del SIN. A continuación se listan de manera literal, los criterios para el análisis eléctrico en la planeación operativa del SIN, definidos en el numeral 2.2 del Código de Operación:

“Los criterios generales del planeamiento de la operación eléctrica son los siguientes:

- *En estado estacionario las tensiones en las barras de 115 kV, 110 kV y 220 kV, 230 kV no deben ser inferiores al 90% ni superiores al 110% del valor nominal. Para la red de 500 kV el voltaje mínimo permitido es del 90% y el máximo es del 105% del valor nominal.*
- *La máxima transferencia por las líneas se considera como el mínimo valor entre el límite térmico de los conductores, máxima capacidad de los transformadores de corriente, el límite de transmisión por regulación de voltaje y el límite por estabilidad transitoria y dinámica.*
- *La cargabilidad de los transformadores se mide por su capacidad de corriente nominal, para tener en cuenta las variaciones de voltaje de operación con respecto al nominal del equipo.*
- *En el Largo y Mediano Plazo no se permiten sobrecargas permanentes. En el Corto y muy Corto Plazo se pueden fijar límites de sobrecarga de acuerdo a la duración de la misma sin sobrepasar las temperaturas máximas permisibles de los equipos y sin disminuir la vida útil de los mismos. Para los*

transformadores, el método empleado para determinar la máxima sobrecarga se basa en el cálculo de la temperatura hora a hora del aceite y de los devanados del transformador como una función de su carga horaria. No se debe perder vida útil del equipo en su ciclo de carga, de acuerdo al Documento de Parámetros Técnicos del SIN.

- La operación del sistema dentro de los límites de carga determinados anteriormente, exceptuando la sobrecarga de transformadores, se consideran como operación normal. Fuera de ellos el sistema se considera que está en estado de alerta o de emergencia.
- En el análisis de estado estacionario se consideran solo contingencias sencillas en las líneas de transmisión y en los bancos de transformadores 230/115 kV o 220/110 kV.
- Bajo una falla trifásica a tierra en uno de los circuitos del sistema de transmisión, en cercanía a la subestación con mayor nivel de cortocircuito, la cual es aclarada con tiempo de protección principal y asumiendo salida permanente del elemento en falla, el sistema debe conservar la estabilidad.
- En las máquinas, los ángulos del rotor deben oscilar de forma coherente y amortiguada con respecto a una referencia. En el caso de resultar redes aisladas después de un evento, en cada red se escogerá una referencia, que generalmente es la planta de mayor capacidad.
- Las corrientes e impedancias vistas por los relés vecinos, deben ser tales que no ocasionen la salida de elementos adicionales, lo cual originaría una serie de eventos en cascada.
- En las barras principales del sistema de transmisión la tensión transitoria no debe estar por debajo de 0.8(p.u.) durante más de 500 mseg.
- Al evaluar la estabilidad del sistema de transmisión ante pequeñas perturbaciones, se debe chequear que los valores propios tengan componente de amortiguación. Si no hay amortiguación se deben ajustar apropiadamente los sistemas de control de las unidades de los equipos del SIN y como último recurso, limitar las transferencias por el sistema de transmisión."

Estos criterios corresponden al análisis eléctrico que debe realizar XM en todos los horizontes. Estos son criterios de seguridad pero que finalmente determinan el estado objetivo o ideal de operación del SIN. Cualquier criterio de confiabilidad aplicado debe cumplir con los criterios de seguridad mencionados en el Código de Operación.

Como criterio de confiabilidad se entiende entonces que el sistema debe soportar contingencias sencillas en líneas de transmisión y transformadores.

Adicionalmente en El Código de Operación se establecen las metas o indicadores de confiabilidad. Para el Largo y Mediano Plazo, se establecen los criterios de VERE y VEREC, que corresponden a un porcentaje máximo de demanda no atendida en estudios energéticos. No corresponden a criterios operativos.

Para el caso operativo se establece el VERPC, asociado a un porcentaje de racionamiento de potencia en la operación. Este valor es definido en máximo el 1 % del VERP, que es el valor esperado de racionamiento de potencia, obtenido como el porcentaje de potencia que puede ser reducida mediante reducciones de voltaje y frecuencia y sin desconexión de equipos.

Este valor del VERPC se cumple actualmente mediante metas o indicadores de calidad definidas por el operador y acordadas mediante Acuerdo CNO. Estos indicadores serán mencionados en un numeral posterior.

Además en el Código de Operación define la Reserva Operativa como instrumento adicional para mantener la confiabilidad en la operación del SIN. Esta reserva operativa fue programada en el despacho a partir del acuerdo CNO 389 de 2007.

En los primeros años de operación el CND reajustó sus procesos internos para cumplir con las normas del Código de Operación en lo referente al aseguramiento de la confiabilidad del

SIN. En la Figura 2-1 se muestra un flujograma de las actividades realizadas por el CND hasta el año 1999 aproximadamente.

En general, los procesos de análisis eléctrico y despacho económico obedecen, en gran medida, al estado del arte de las herramientas de software utilizadas para tal fin. La necesidad de definir una operación confiable, segura y económica, obliga a disponer de herramientas sofisticadas que permitan evaluar de forma óptima las decisiones de seguridad. Además realizar un análisis de contingencias para todas las líneas y transformadores del STN, es una tarea de alta complejidad y dispendiosa. Por estas razones las actividades que realizaba el CND para esta época se centraban principalmente en calcular los límites de intercambio de las áreas operativas. Estas áreas se representaban de forma detallada en el modelo de optimización utilizado para encontrar el despacho económico. Este modelo de áreas es aún utilizado por el CND aunque como se verá posteriormente, ha perdido relevancia.

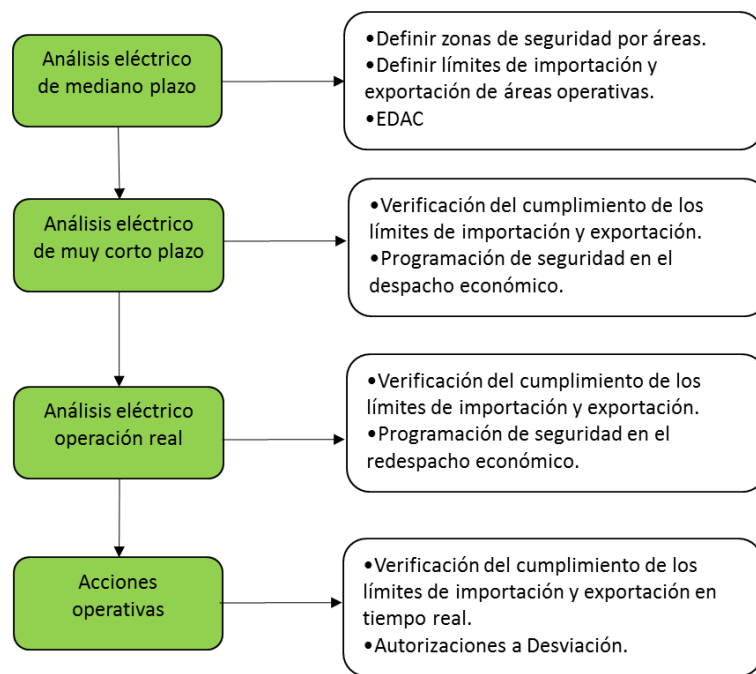


Figura 2-1 Actividades realizadas por el CND hasta el año 1999

En el proceso de planeación se definían los límites de importación y exportación corriendo flujos de carga para diferentes escenarios de generación, normalmente los más críticos de acuerdo a la contingencia evaluada. Además se realizaban análisis de estabilidad para las contingencias más importantes. Posteriormente estos límites se ingresaban al modelo de despacho para encontrar el despacho óptimo. Diariamente se verificaba el cumplimiento de estos límites con flujos de carga y la generación programada en el despacho. Si era necesario se ingresaba generación de seguridad adicional en el despacho para cumplir los límites ante las contingencias más importantes. Adicional a los límites de intercambio de áreas, en el planeamiento operativo se calculaban zonas de seguridad de unidades para cumplir con los niveles de tensión exigidos por la reglamentación. Estas zonas se ingresaban como una restricción adicional del despacho económico. Posteriormente se validaban las

tensiones mediante flujos de carga y de ser necesario se ingresaba seguridad adicional en el despacho.

Para la época por cuestiones de tiempo en los procesos y las herramientas utilizadas, no era posible analizar todas las contingencias. Además tampoco se revaluaban los límites y zonas de seguridad que se obtenían en la planeación de mediano plazo.

Posteriormente en el proceso de redespacho se realizaban los mismos análisis realizados en el despacho teniendo en cuenta los cambios en generación y topología del SIN.

Quizás el proceso de más impacto para la seguridad del SIN se presenta en la operación del sistema interconectado. Los estudios previos realizados en el despacho y redespacho de realizan basados en flujos de potencia teóricos, que dependen completamente de los parámetros ingresados en los modelos de flujo de carga. Si los flujos en la realidad están desviados de los teóricos, el operador, en tiempo real, tiene la obligación de mantener los niveles de tensión en las barras y los límites de intercambio definidos. Normalmente el sistema se restablece a sus niveles de calidad y seguridad mediante el uso de autorizaciones. Este proceso es el mismo que se realiza actualmente, ya que es difícil garantizar que los flujos teóricos sean iguales o muy similares a los flujos reales.

En resumen, hasta el año 1999 aproximadamente, el operador utilizó el intercambio de áreas como metodología para realizar el despacho económico. Estos intercambios eran determinados en el proceso de planeación de mediano plazo y validados en los procesos de despacho y redespacho, mas no revaluados.

Adicionalmente a los criterios de confiabilidad definidos para una operación normal, se estableció una condición especial llamada CAOP (Condiciones Anormales de Orden Público), en la cual el CND puede tomar medidas adicionales con el fin de garantizar la seguridad en la operación del SIN. Esta condición es utilizada actualmente por el operador.

2.1.2 Periodo 1999 – 2007

A partir de 1999 se empieza a recrudecer la ola de atentados terroristas contra la infraestructura de transmisión del SIN. Esto hace necesario mejorar los estudios de seguridad y confiabilidad que se realizaban, ya que la topología no era estática. Esto hizo que los estudios que previamente realizaba el planeamiento operativo de mediano plazo, tuvieran que ser revaluados constantemente, considerando los atentados sobre las líneas de transmisión. A partir de este año, los procesos del CND fueron modificados. Básicamente a partir de este año fue necesario reevaluar permanentemente los límites de intercambio, principalmente en el proceso de despacho económico. Sin duda una labor muy compleja ya que solo se disponía de pocas horas para realizar los estudios y prácticamente la topología variaba diariamente. Esta particularidad hace único el sistema interconectado colombiano, haciendo difícil la aplicación de criterios de confiabilidad de otros países.

Algunas reglamentaciones importantes para esta época fueron por ejemplo, las Resoluciones CREG 080 de 1999 y 062 de 2000. En la 080 se detallan algunas funciones importantes para el CND en cuestión de la operación segura y confiable del SIN. Además se define claramente el CAOP y la forma de ser declarado, dándole esta responsabilidad directamente al CND. Es importante mencionar que la figura de CAOP, sigue siendo utilizada actualmente por el CND, como un mecanismo para mantener la confiabilidad de la operación del SIN.

Quizás una de las resoluciones de más impacto en la operación del SIN fue la Resolución CREG 062 de 2000. En esta se establecen por primera vez, criterios probabilísticos para la confiabilidad del SIN. Pero en general, la norma fue establecida para establecer las bases metodológicas para la identificación y clasificación de las generaciones de seguridad en el SIN. Dada la complejidad de dicha clasificación, se establecieron diferentes despachos durante el proceso de la programación diaria, con el fin de compararlos y determinar las causales de la seguridad. En la Figura 2-2 se describe este procedimiento.

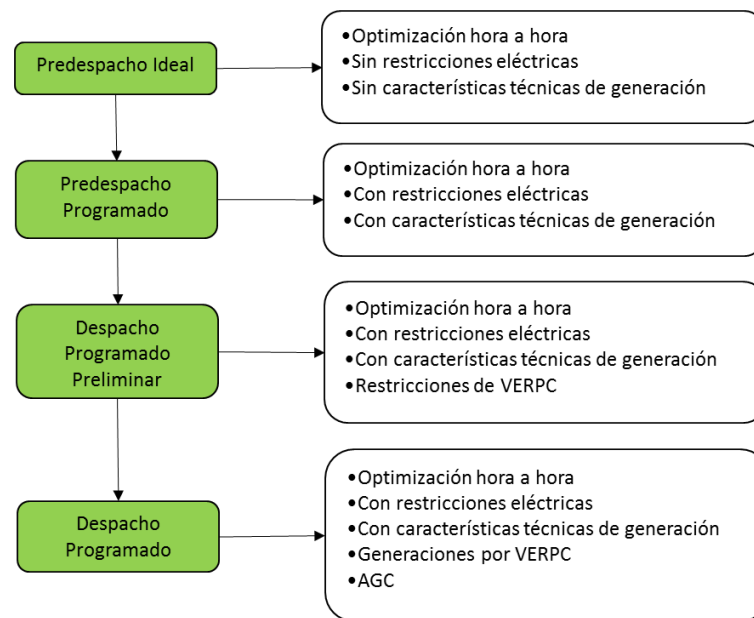


Figura 2-2 Despachos definidos en la resolución 062 de 2000

Para realizar el despacho preliminar era necesario aplicar un procedimiento probabilístico definido en el Anexo 2 de la Resolución CREG 062/2000.

A continuación se realizará un análisis de la metodología propuesta en esta resolución. Inicialmente hay que decir que el objetivo de introducir un criterio probabilístico debe ser tratar de disminuir las restricciones generadas por la aplicación de un criterio determinístico comparable. Es decir, si existe un estudio que aplica un criterio determinístico que analiza y corrige las consecuencias sobre el SIN que produce la falla de cualquier elemento de la red de transmisión (probabilidad de falla igual a 1), es de esperarse que al compararse los resultados, con un estudio que considera las probabilidades de falla de dichos elementos, los resultados de este último deben ser menos restrictivos que el primero. O en otras palabras, la seguridad del último estudio debe ser menor que la del primero. Al parecer el criterio del VERPC pretendía encontrar seguridad adicional a la ya encontrada en un análisis determinístico.

Las probabilidades de falla de los activos o subsistemas del STN se calculaban según lo dispuesto en el Anexo 1 de la Resolución CREG 062/2000. El procedimiento se basaba en asumir que el tiempo entre fallas de cada subsistema se comportaba como una distribución de probabilidad Weibull. Este cálculo implicaba la recolección de gran cantidad de información de cada subsistema y un complejo cálculo matemático para la estimación de

los parámetros de la función de densidad Weibull. Varios aspectos jugaron en contra de esta metodología. El primero fue descartar los eventos de fuerza mayor dentro de los históricos para el cálculo del tiempo entre fallas. En Colombia es necesario considerar estos eventos de fuerza mayor para el cálculo de un índice de disponibilidad. No hacerlo, aleja estos índices de la realidad operativa del SIN. Segundo, se encontró que en una ventana de un año, la mayoría de los subsistemas presentaban muy pocos eventos, luego la muestra para determinar los parámetros de la distribución era muy pequeña. Aunque la Resolución determinó que si un elemento presentaba pocos eventos, se comportaba como una distribución exponencial, esto no solucionaba la raíz del problema. Una vez encontrada la función de densidad de los subsistemas, se calculaba su probabilidad de falla esperada. Otro inconveniente que presentó la metodología fue los valores extremadamente pequeños que presentó el VERPC de cada sub-área. La fórmula para este cálculo se definió como:

$$VERPC = \left[\sum_{i=1}^n r_i \cdot p_i \right]$$

El término p_i fue definido como la probabilidad de que solamente fallara el i -ésimo subsistema. Bajo la teoría de probabilidad, esto significaba que el cálculo de este término debía incluir la probabilidad de no falla de los demás elementos. Esto es:

$$p_i = (1 - Do_i) * \prod_{k=1, k \neq i}^n Do_k$$

Este cálculo presentaba números demasiado pequeños en el VERPC de cada sub-área debido a que generalmente las probabilidades de falla eran pequeñas por la metodología de cálculo y porque además, el racionamiento asociado a cada falla era casi cero. Esto porque como se mencionó anteriormente el Predespacho Programado consideraba las restricciones de la red eléctrica. Estas restricciones incluían generaciones de seguridad debidas a sobrecargas de las líneas por contingencias sencillas.

Esta metodología, cuya definición parecía sencilla, requirió de un gran despliegue técnico dentro del CND. Fue necesario utilizar las más avanzadas herramientas de optimización disponibles en la época para tratar de lograr obtener los resultados en las horas dispuestas para la realización del despacho económico. Operativamente el CND, desarrolló la herramienta DRESEC que se encargaba de encontrar el despacho preliminar. Esta sofisticada herramienta, realizaba un predespacho ideal, luego un predespacho programado y finalmente el despacho preliminar encontrando los valores de VERPC para cada sub-área operativa, simulando fallas para cada subsistema y ejecutando flujos DC. De este aplicativo se trataban de identificar seguridades adicionales por el criterio de confiabilidad que finalmente se ingresaban en el despacho programado.

Ahora, la norma nunca especificó la manera de calcular el racionamiento que ocasionaba cada falla. Esto es, el CND por restricciones tecnológicas y de tiempo, calculó este

racionamiento con flujos DC. Sin considerar por ejemplo los eventos en cascada que pudieran generar las fallas, o problemas de estabilidad dinámica, o colapsos de tensión.

El DRESEC se convirtió en una caja negra en la que por la complejidad de los cálculos, era imposible comprobar la veracidad de sus resultados. Además con la publicación de la resolución 026 de 2001, en donde se especifica que la optimización en el despacho debía ser para las 24 horas, el CND adaptó las herramientas para calcular el despacho programado pero no fue posible adaptar el DRESEC. Esto hizo que a partir de esta fecha los despachos preliminar y programado no fueran comparables. Sin embargo el CND siguió aplicando el procedimiento de la 062 de igual manera.

En conclusión, los criterios de confiabilidad probabilísticos propuestos por La Resolución 062 de 2000, significó un avance importante a nivel metodológico pero que para la época no era fácil ponerla en operación. El estado del arte en software de optimización, el CND y en general, todo el sector eléctrico no estaba preparado para una efectiva implementación de la norma.

Durante este periodo además el CND cambió la metodología con los que venía calculando la seguridad del SIN. Como se mencionó anteriormente la seguridad del sistema se controlaba principalmente a través de límites de intercambio entre áreas. A partir de la implementación de los flujos DC óptimos dentro del despacho y la definición de los Cortes Eléctricos, se logró una mayor precisión en el análisis. Estos cortes eléctricos representan la restricción de un grupo de elementos de la red ante un análisis N-K. Al ser incorporados estos cortes dentro del software de optimización del despacho, se obtienen despachos muy cercanos al punto seguro. Los valores de los cortes pasaron a ser revaluados diariamente en el proceso de despacho económico. Además se aceleró el proceso de análisis de contingencias con la implementación del software ESTYRA, que realiza análisis de sobrecarga y estabilidad en muy corto tiempo.

Otro aspecto importante durante esta etapa fue la aparición de las oscilaciones no controladas en el sistema de potencia. Estas oscilaciones representan un grave problema para la confiabilidad en la atención de la demanda. Técnicamente es muy complejo identificar las verdaderas causas de estas oscilaciones, sin embargo el CND tomó medidas preventivas y empezó a programar recursos en el despacho para mantener una inercia mínima en el sistema. Esta Inercia fue definida en 100 segundos entre las plantas térmicas despachadas. Lo que quiere decir que diariamente esta generación era programada en el despacho como una restricción adicional. Esta condición se mantiene en la actualidad.

2.1.3 Periodo 2007 – 2009

En abril 26 del 2007, se presentó el mayor apagón desde el inicio del mercado en 1995. A partir de este evento se generaron nuevos criterios para mejorar la confiabilidad y seguridad del SIN. Después de analizadas las causas del evento se llegó a la conclusión de que dentro de los análisis eléctricos realizados por el CND, se debía contemplar la salida de una subestación completa. Esto significaba tener en cuenta criterios de hasta *N-10*. Desde luego esto es una tarea difícil de cumplir. Esto era prácticamente imposible hacer en tiempo real, así que se realizaron estudios especiales sobre las subestaciones estratégicas del SIN y clasificándolas según el nivel de severidad que causaba la salida de cada una de ellas.

Aunque el apagón de 2007 no fue atribuido a un incumplimiento de los criterios de confiabilidad definidos, sí generó un clima tenso en la toma de decisiones operativas. Esto de algún modo modificó los criterios para la confiabilidad del SIN ya que la percepción del riesgo en la atención de la demanda cambió.

En el año 2007 fueron publicados varios acuerdos CNO para incorporar reserva operativa dentro de la programación del despacho. Inicialmente se publicaron los acuerdos 368, 382 y 385 con requerimientos de reserva en la Costa. Posteriormente fue publicado el acuerdo CNO 389 que estableció un nuevo criterio probabilístico para la confiabilidad en la operación del SIN. Esta vez el operador identificó un gran riesgo en la atención de la demanda del área Caribe. Básicamente se encontró que un evento en uno de los dos enlaces existentes entre la Costa y el Interior (San Carlos – Cerro 1 y 2, antes de la entrada del UPME 2), significaba una pérdida en el intercambio, que era imposible recuperar ya que las plantas de generación de esta área son en su mayoría térmicas. Muchas de ellas cuentan con tiempos de aviso y calentamiento de varias horas lo que hacía imposible su arranque inmediato. Esta situación ponía en riesgo la atención de la demanda por lo cual el CND propuso un nuevo criterio de programación de Reserva Operativa, acogidos a la definición del Código de Operación. Aunque en teoría el acuerdo se aplicaba para cualquier área, era muy evidente que la aplicación práctica se daba sólo en el área Caribe.

El criterio probabilístico se explica en la Figura 2-3 tomada del mismo acuerdo:

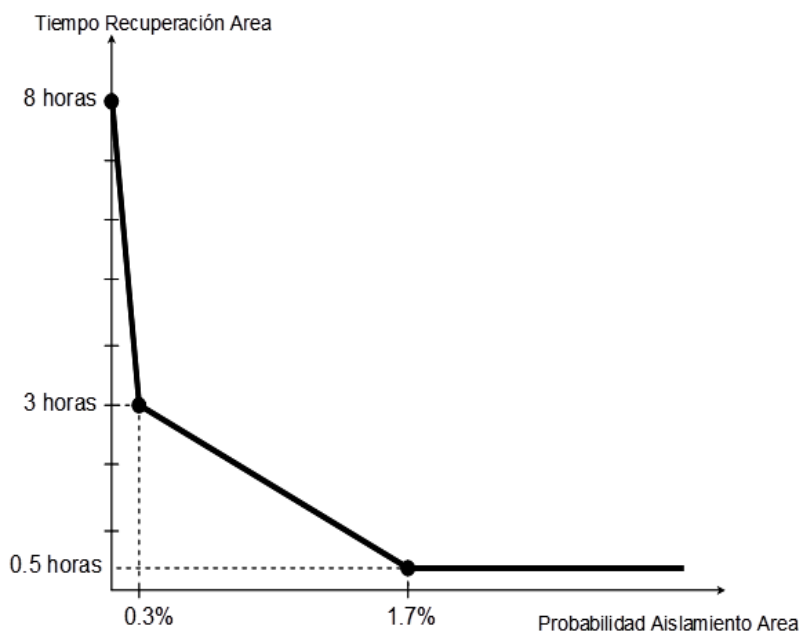


Figura 2-3 Probabilidad de aislamiento VS tiempo de recuperación. Acuerdo CNO 389

Con esta gráfica el CND programaba en el despacho reserva operativa (reserva caliente más reserva fría) que permitiera recuperar el balance generación-demanda en el área aislada, en al menos el tiempo de recuperación especificado en el eje (Y). Por ejemplo si la probabilidad de aislamiento del área Caribe era igual a 1.7%, significaba que en al menos 30 minutos debía recuperarse el balance generación-demanda.

Estos acuerdos incrementaron las generaciones de seguridad en la Costa, introdujeron complejidad en el despacho y finalmente, luego de un análisis realizado por el CND, en donde se concluyó la poca eficacia de esta generación adicional, el acuerdo fue derogado en el año 2012 mediante el acuerdo CNO 591.

2.1.4 Periodo 2009 – 2014

En el año 2009 fue publicada la resolución CREG 051, en donde, entre otras cosas, se adicionó el costo de arranque y parada en los despachos realizados por el CND. Dada la complejidad que esto introducía en los modelos y a que era imposible para el CND modificar el DRESEC para incorporar los costos de arranque en el despacho preliminar, se modificó el Anexo 2 de la Resolución 062 de 2000, eliminando la ejecución del despacho preliminar. Con esta determinación se eliminó de la reglamentación el último criterio probabilístico para la confiabilidad de la operación del SIN.

Posteriormente en el año 2013, después de un largo seguimiento del comportamiento de las restricciones del SIN, se consideró necesario incorporar nuevamente los criterios probabilísticos en la confiabilidad. Se publicó la resolución CREG 044 de 2013, en donde se determinó el siguiente criterio:

“ 5.3.2. Método probabilístico simplificado

Para el análisis de confiabilidad por medio de este método se deben utilizar los criterios N-1 y N-K, considerando su probabilidad de ocurrencia en la valoración de costos y beneficios. En la aplicación de estos criterios, el STN debe ser capaz de transportar en estado estable la energía desde los centros de generación hasta las subestaciones de carga. “

Aunque este criterio se establece solo para el planeamiento de la expansión del STN, podría ser aplicado perfectamente en la operación. El CND actualmente realiza un análisis detallado de contingencias sencillas en la operación. Pero en condiciones especiales como el CAOP, se definen contingencias N-2 para algunas líneas de transmisión. Este análisis asume una probabilidad de 1 para la falla. Con este criterio son calculados nuevos cortes eléctricos que son ingresados como una restricción adicional al despacho programado. Realizar análisis de dobles contingencias con probabilidad de 1, es coherente cuando se trata de cubrir posibles atentados en líneas que van por la misma torre, pero no tanto en otros casos.

Se puede concluir que actualmente el CND aplica los criterios establecidos para la confiabilidad del SIN establecidos en el Código de Operación. Aunque históricamente se han presentado cambios en los procesos, en general el criterio sigue siendo el mismo.

El objetivo del CND es asegurar una atención de la demanda de forma confiable, segura, de calidad y con economía. Para medir dicha gestión se establecen mediante acuerdo CNO, los indicadores de calidad del SIN. Para el 2014 estos indicadores se definieron en el Acuerdo CNO 667, con los valores de la Tabla 2-1. Cualquier modificación a los criterios de confiabilidad en la operación del SIN, debe ser realizada de forma cautelosa, y no debe poner en riesgo los indicadores de calidad definidos en la Tabla 2-1.

Tabla 2-1 Indicadores de Calidad del SIN

INDICADOR	LÍMITE	UNIDAD DE MEDIDA
Variación de frecuencia lenta	3	Eventos/año
Tensión fuera de rango	20	Eventos/año
Demanda No Atendida por causas programadas	0.0333	% anual
Demanda No Atendida por causas no programadas	0.1320	% anual
Variación de frecuencia transitoria (1)	90	Eventos/año

(1) Durante el año 2014 el límite definido para este indicador será de carácter indicativo, sin que la eventual superación del mismo implique un incumplimiento de los indicadores de calidad del SIN del año 2014.

Adicional a los criterios de confiabilidad mencionados, orientados hacia el análisis de falla de las líneas de transmisión y transformadores, también se tiene en cuenta la confiabilidad del sistema ante fallas en la generación. Actualmente la holgura del AGC para cada periodo se define como el máximo entre la capacidad de la unidad de generación más grande del sistema (actualmente Guavio con 230MW) y el 5% del pronóstico de la demanda. Esto quiere decir que el SIN, está protegido contra la salida de la unidad de generación más grande, sin importar si esta unidad se encuentre despachada. Adicionalmente no se tiene en cuenta por ejemplo, la probabilidad de salida de todo un grupo generador (Flores 4, Chivor, Guavio, etc). Durante el 2013 se presentaron un par de eventos de ese tipo, que generaron desviaciones en la frecuencia.

En la Figura 2-4 se muestra algunos de los procesos actuales que lleva a cabo el operador para el aseguramiento de la seguridad y confiabilidad en la operación del SIN.

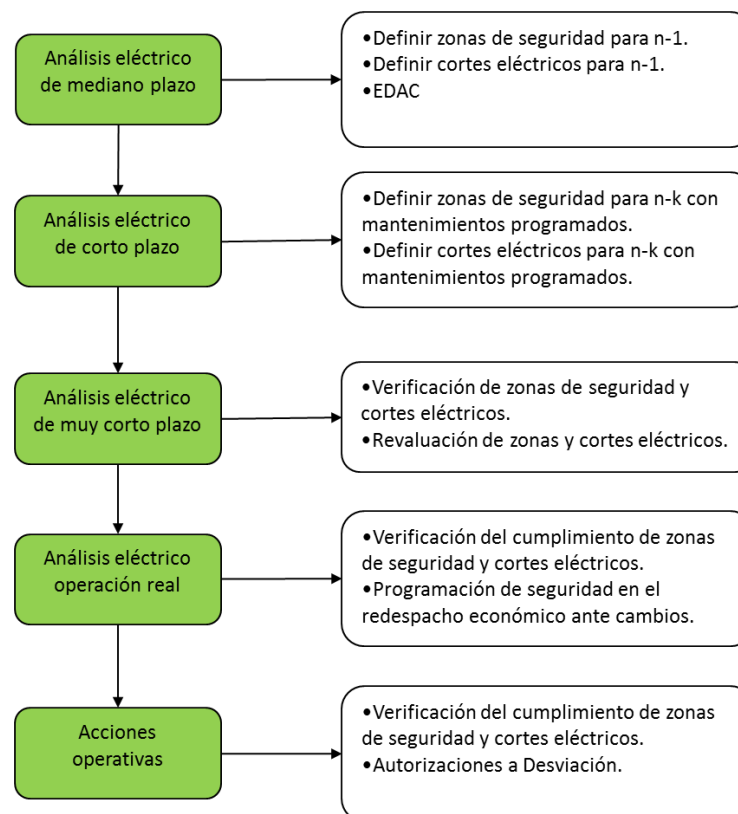


Figura 2-4 Algunas actividades realizadas por el CND actualmente

Actualmente el CND analiza la seguridad del SIN a través de cortes eléctricos. Estos han pasado a reemplazar completamente las áreas operativas. Se puede decir que un área operativa es equivalente a un corte eléctrico para el análisis eléctrico. Por ejemplo el límite del área Caribe se controla a través de un corte eléctrico que contiene las mismas líneas que el área operativa. Las áreas se siguen manteniendo en su concepción, más para el manejo y presentación de la información.

Adicional a los cortes eléctricos, también se calculan las zonas de seguridad. En la mayoría de los casos en la planeación, estas son atribuidas a déficit de reactivos que ocasionan bajas tensiones en las barras del STN. Otras zonas de seguridad aparecen por atrapamiento de generación debida a sobrecargas o estudios de estabilidad.

Los cortes eléctricos son definidos para contingencias N-1 desde la planeación. La demanda para estos estudios corresponde a los pronósticos de la UPME. Para la generación de los flujos de carga, se toman varios escenarios que son normalmente los más críticos para cada corte. Estos valores son tenidos en cuenta igualmente para los análisis de mantenimiento, en donde se tiene un pronóstico de demanda más cercano, pero la generación sigue siendo a través de escenarios ya que aún no se conoce el despacho definitivo. Estos cortes son los que finalmente sirven para la programación del despacho económico. En este proceso se valida que el despacho respete los límites de los cortes y las zonas de seguridad.

Un elemento importante en el análisis de mantenimientos, es que estos se analizan a la luz de la confiabilidad de la operación. Es decir, cuando existen mantenimientos simultáneos que ponen en riesgo la confiabilidad y seguridad del SIN, el CND coordina con los agentes para mover la programación y evitar la simultaneidad. Como puede verse prima el criterio de seguridad y confiabilidad sobre el criterio económico. Es más, es difícil que por una condición de alta seguridad se mueva un mantenimiento.

Como se muestra en el Diagrama 3, en este proceso se revalidan los cortes eléctricos. El CND cuenta con herramientas automatizadas que permiten encontrar rápidamente el estado de la red para contingencias sencillas. Esto permite que en algunos casos se tome la decisión de cambiar valores de límites de cortes en el despacho y redespacho.

En los últimos años se ha evidenciado un problema adicional en el análisis eléctrico del despacho y es la aparición de pruebas de generación simultáneas en la oferta. Actualmente el gran porcentaje de estas pruebas son autorizadas a desviación lo que hace que el CND las excluya automáticamente de sus análisis de seguridad. Esto implica la programación adicional de generación de seguridad con sobrecostos para el sistema.

En la operación real se toman medidas operativas cuando se detecta que el flujo de un corte supera el flujo máximo calculado en el despacho o redespacho. En este caso hay que mencionar que dichas desviaciones se pueden presentar por desviación en la generación de los recursos por disparos o desviación de programa, o por desviación entre los flujos teóricos con los flujos reales. Este último problema debe ser analizado en profundidad si se desea que los criterios de confiabilidad propuestos, puedan dar resultados en la operación real, y se vean reflejados en una disminución de las restricciones del SIN.

2.2. Clasificación de la seguridad

Para entender el comportamiento de las restricciones del SIN, debe entenderse inicialmente la forma como es clasificada la generación de seguridad programada por el

CND. Este proceso fue definido por la Resolución CREG 062 de 2000. Allí se establecieron inicialmente unas causales que deben quedar asociadas a cada megavatio programado por seguridad. El proceso por naturaleza es muy complejo y en algunas ocasiones es una tarea imposible identificar y explicar la seguridad. Esto debido a que la seguridad no es asignada manualmente por el analista, sino que corresponde a un proceso de optimización. Una misma generación por ejemplo puede cubrir varias restricciones operativas simultáneamente, y sería muy complejo identificar cuantos megavatios están asociados a una u otra restricción.

Para realizar la clasificación el CND optó por un procedimiento sencillo siguiendo estrictamente el orden de aparición de las causales de seguridad de la reglamentación. Por ejemplo si una generación de seguridad cubre Tensiones y a la vez cubre estabilidad, esta saldrá clasificada solo por tensiones.

Como se mencionó anteriormente determinar la magnitud de la generación de seguridad es muy complejo. Por ejemplo, saber la cantidad de generación de seguridad que se generó por restringir la generación de un área, solo sería posible comparando un despacho con y sin la restricción. Esto no es factible de hacer en los tiempos que se tiene para el despacho. Normalmente lo que se hace es comparar el despacho definitivo con un despacho preideal e identificar cuál es la generación fuera de mérito. Aunque las diferencias entre los despachos no son solo debido a la generación de seguridad ya que aparecen otras diferencias debidas a las características técnicas de los recursos y el AGC.

El proceso seguido por el CND para la clasificación de la seguridad es el siguiente:

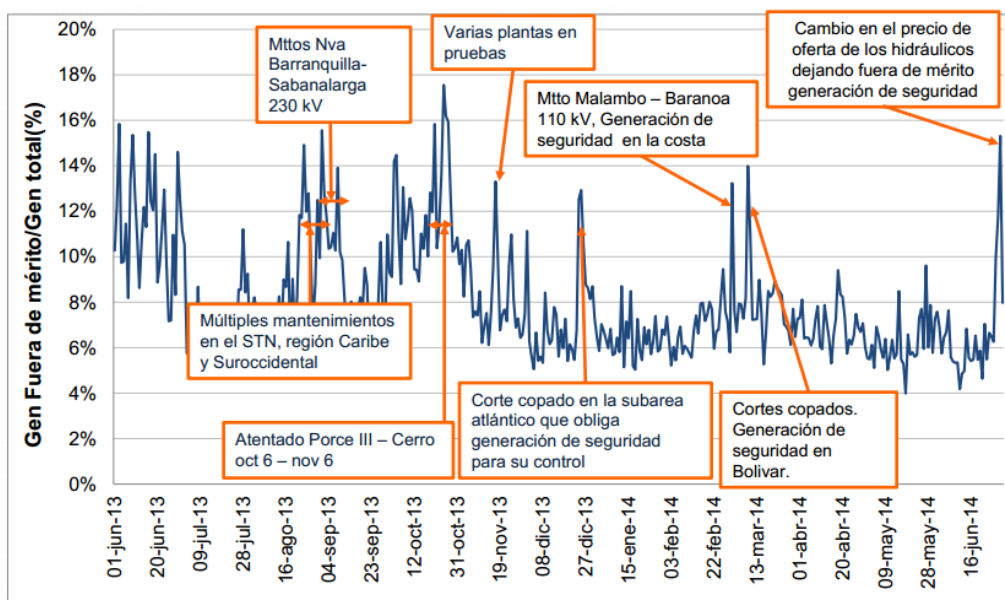
- Clasificar manualmente las seguridades en el despacho que puedan ser identificadas directamente. Por ejemplo, seguridades por estabilidad, por seguridades identificadas en el análisis eléctrico del despacho, por CAOP o por cumplimiento de zonas de seguridad por tensiones. El orden en que se asigna esta clasificación, corresponde al orden de aparición de la causa en la reglamentación, es decir, si una planta está programada por tensiones en el SIN y a su vez cubre la inercia del sistema, quedará clasificada por tensiones.
- Encontrar la bolsa de “reconciliaciones” positivas. Esto es el resultado de restar el despacho programado con el despacho preideal atendiendo la demanda nacional.
- Restar de esta bolsa las inflexibilidades generadas por el AGC, pruebas de generación y Mínimos obligatorios.
- La generación de la bolsa que no queda asignada, queda clasificada como generación de seguridad por causa no identificada.

Finalmente en el proceso de liquidación se identifican las verdaderas generaciones fuera de mérito. Estas generaciones son asignadas a las causales que aparecen en la clasificación de seguridad realizada por el CND. Esto quiere decir que una planta de generación que fue asignada por seguridad en el despacho, puede no salir por seguridad en la liquidación final. Depende de la magnitud de su reconciliación en la liquidación.

2.3. Principales restricciones en el SIN y recursos despachados por seguridad

Como se ha venido mencionando durante el estudio, uno de los objetivos del estudio, es definir unos criterios claros, metódicos y reproducibles que logren un impacto positivo sobre las restricciones del SIN. En este capítulo se hará un análisis sobre las principales restricciones del SIN, basados en los informes presentados por el operador.

Aunque para este trabajo se tomarán estudios previos de restricciones, específicamente el documento CREG-078 de 2012, también se analizará el comportamiento actual de las restricciones con la información entregada por el Operador. En la Figura 2-5 se muestra el comportamiento reciente de las generaciones fuera de mérito.



filial de isa

Figura 2-5 Porcentaje de generaciones fuera de mérito (Fuente: XM)

Actualmente el Operador identifica posibles causas que determinen algunas subidas en la generación de seguridad. Generalmente estos picos son debidos a mantenimientos e indisponibilidades importantes. Por ejemplo la salida de Cerro-Porce que produce una alta generación de seguridad en la Costa y el área Oriental. Durante el desarrollo de este trabajo se deberá analizar el impacto sobre las restricciones del SIN considerando indisponibilidades importantes una vez aplicados los nuevos criterios de confiabilidad propuestos.

En Colombia existe el concepto de área operativa pero, como se mencionó anteriormente, esta definición se ha mantenido como una forma de relacionar y agrupar las variables operativas del sistema de forma geográfica. Ya no es un modelo matemático objeto de análisis eléctrico. Este modelo de áreas fue reemplazado por un modelo de cortes eléctricos que permite más precisión en los análisis. Sin embargo, variables como las restricciones siguen siendo agrupadas por áreas operativas como lo muestra la Figura 2-6.

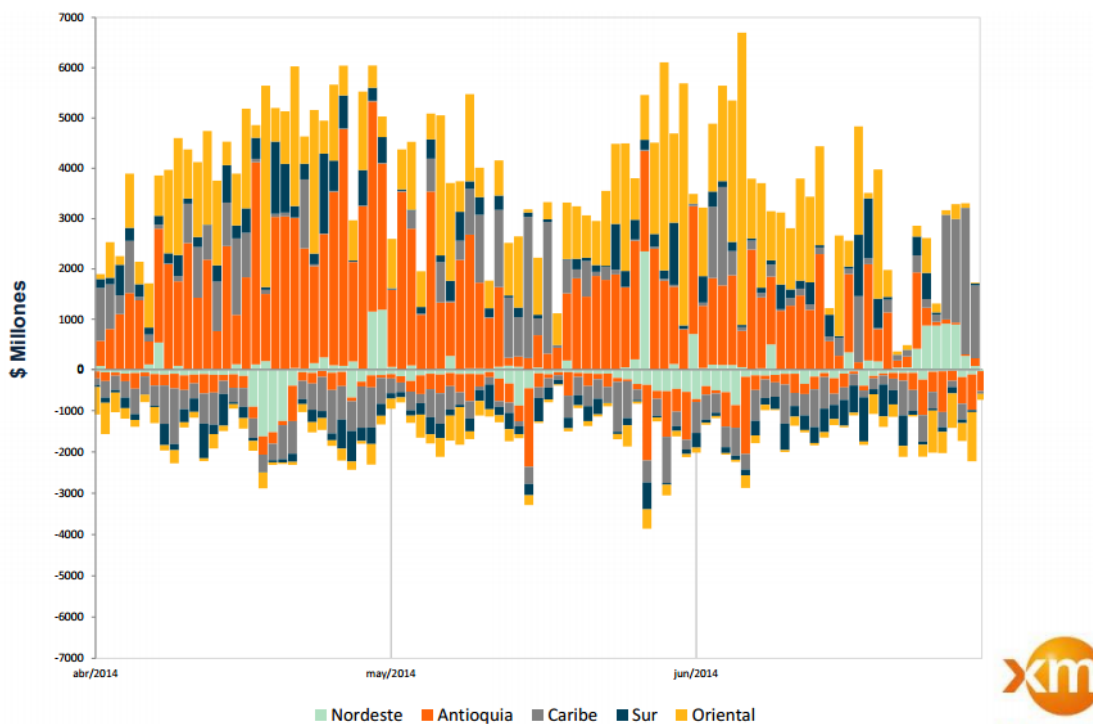


Figura 2-6 Generaciones fuera de mérito por áreas operativas (Fuente: XM)

Esta gráfica muestra una alta generación fuera de mérito en el área Antioquia. Esta área presenta muchas restricciones pero no son de mucho impacto, luego resulta curioso el resultado presentado en la Figura1-6. Este gráfico no es de buena ayuda para identificar las áreas en donde se presentan los problemas de gran impacto en la operación. En Colombia se identifican varias áreas en donde se presenta el gran porcentaje de restricciones eléctricas, la mayoría concentradas en la costa Atlántica. Áreas como Atlántico, Bolívar y GCM presentan generaciones de seguridad constantes en el despacho. Otras como Nordeste, Oriental y el Sur, también presentan restricciones. Posteriormente se mostrará el efecto de las restricciones con la aplicación de los nuevos criterios de confiabilidad definidos en este trabajo.

Es importante identificar además, cuáles recursos son despachados frecuentemente por seguridad en el despacho y cómo un nuevo criterio de confiabilidad podría disminuir la frecuencia y magnitud en que estos recursos son despachados fuera de mérito. Históricamente se tienen recursos como TEBSA, TASAJERO, GUAJIRA y PROELECTRIA, que presentan continuos despachos por seguridad. Una vez se tenga la información solicitada al operador, se hará un análisis sobre la situación actual de despachabilidad de estos recursos. En conclusión podemos decir que el tema de las restricciones representa uno de los objetivos importantes del presente estudio y que los criterios propuestos para la confiabilidad en la operación del SIN, deben apuntar a la reducción y estabilización de este concepto en la liquidación, sin descuidar el componente de seguridad y calidad.

2.4. Síntesis y comentarios adicionales

Se plantean algunos aspectos a manera de síntesis y comentarios adicionales que pueden afectar los posibles beneficios de la aplicación de un nuevo criterio de confiabilidad en la operación, que es el objeto del presente estudio.

- La confiabilidad del SIN es tenida en cuenta en los principales procesos del CND. Se identificó la aplicación de criterios de confiabilidad en la planeación de largo, mediano, corto y muy corto plazo. Además de los criterios operativos que son aplicados para controlar el SIN en tiempo real.
- La motivación para introducir nuevos criterios ha partido de necesidades operativas del CND, no de una visión integral de la confiabilidad. Luego cada vez que se incorpora un nuevo criterio, se impacta de manera negativa el comportamiento de las restricciones.
- No se identificó en ninguna de las metodologías y criterios establecidos la incorporación del componente económico.
- Algunos de los criterios fueron demasiado complejos de entender e implementar, esto provocó una pérdida de credibilidad y la no reproducibilidad de los estudios.
- Se han aplicado algunos criterios probabilísticos pero no han tenidos buenos resultados.
- El sistema colombiano presenta algunas particularidades que lo hacen único en el mundo. Específicamente es necesario tener en cuenta que la topología en Colombia cambia debido a los atentados terroristas y en algunas ocasiones a eventos catastróficos de la naturaleza.
- La operación segura del SIN se basa en la obtención de un buen despacho económico, ya que los generadores deben cumplir con su programa de generación. En teoría, si el Despacho es realizado con buenos criterios de confiabilidad, esto se verá reflejado en la operación. Sin embargo algunos factores alejan la operación real del despacho teórico. Por ejemplo, los flujos teóricos pueden alejarse de los flujos reales echando al traste el trabajo realizado previamente en el despacho. No se han encontrado estudios anteriores o publicaciones del operador sobre este problema.
- Los parámetros de las líneas y transformadores que manejan los modelos teóricos, son declarados por los agentes. Se requiere que estos estén bien sintonizados con la realidad y que se consideren límites de emergencia para tiempos cortos sin afectar la vida útil de los equipos. En este último aspecto ya se han realizado algunos avances.
- El análisis de mantenimientos se realiza considerando que la simultaneidad de la salida de algunos elementos no afecte la confiabilidad y seguridad del SIN. En ocasiones se presentan casos de simultaneidades que generan altas generaciones de seguridad y que finalmente son programadas en el despacho. Para este caso sería deseable que desde la coordinación de mantenimientos se tengan criterios de confiabilidad que tengan en cuenta también el costo de las restricciones, como un parámetro de decisión para solicitar reprogramaciones de mantenimientos.
- Se debe analizar el impacto sobre las restricciones que se derivan de las autorizaciones operativas. No se han encontrado estudios previos sobre el tema.

- Se debe analizar el impacto sobre las restricciones de la programación de las pruebas autorizadas de generación. También se debería revisar el aspecto regulatorio sobre este tema para que el CND pueda contar con las unidades de un recurso que no se encuentren en pruebas. Actualmente, si una sola unidad del recurso está en pruebas, hace que todo el recurso sea autorizado a desviación y sea excluido automáticamente de cualquier análisis de confiabilidad y seguridad.

Una enseñanza importante que debe ser tenida en cuenta en la definición de nuevos criterios de confiabilidad, es que se debe tener en cuenta que sean aplicables bajo escenarios extremos del SIN, generados por los atentados terroristas. En la actualidad esta situación tiende a mejorar pero no se debe descartar un aumento de ataques terroristas hacia la infraestructura del STN.

2.5. Información histórica de eventos

Esta información se utilizó para calcular algunas probabilidades de falla de líneas de transmisión y transformadores.

Se recibieron los siguientes archivos de Excel:

- BASEDATOS_HEROPE_01Abril2013aJulio152014.xls
Este archivo contiene la información de eventos del STN y STR del aplicativo Herope. Los eventos están adecuadamente clasificados y se tienen registros desde Abril del 2013.

En la Tabla 2-2 y la Tabla 2-3 se caracterizan los eventos del SIN por tipo de activo y causa registrada en el sistema HEROPE.

Tabla 2-2 Frecuencia de eventos por tipo de activo (Fuente: XM – Abr-2013/Jul-2014)

Activo	2013		2014	
	STN	STR	STN	STR
Bahía	19.372	21.073	11.699	14.487
Barra	574	1.671	339	1.148
Capacitor	901	324	564	120
Diferencial Barras	44	-	35	-
Línea	1.293	5.455	681	3.306
Reactor	3.869	-	2.927	-
SCADA		-	2	-
SVC	18	-	7	-
Transformador	3.597	5.808	2.411	3.626
VQC	4	-	6	-
Total general	29.672	34.331	18.671	22.687

Tabla 2-3 Frecuencia de eventos por tipo de causa (Fuente: XM – Abr-2013/Jul-2014)

Causa	2013		2014	
	STN	STR	STN	STR
Actos de terrorismo	20	38	10	2
Aumento disponibilidad	1.308	2.922	782	1.986
Catastrofe natural	4	5	7	14
Cierre Pruebas	22	6	7	5
Condicion operativa	247	42	172	9
Estado no operativo	2.115	3.787	1.295	2.298
Evento no programado Otro Sistema	138	352	105	166
Expansion	213	94	94	49
Finaliza estado no operativo	2.092	3.459	1.263	2.162
Forzado	267	1.652	144	914
Forzado externo	170	2.244	74	1.256
Instruccion CND	21.306	14.919	13.715	9.213
Mantenimiento	669	1.193	391	855
Mantenimiento mayor	142	108	98	56
No Programado en Consignacion	93	230	75	185
Maniobra cierre	-	2.063	-	2.082
Maniobra apertura	-	1.159	-	1.369
Plan ordenamiento territorial	-	45	-	66
Derrateo Disponibilidad	-	13	-	-
Recierre	866	-	439	-
Total general	29.672	34.331	18.671	22.687

En la Tabla 2-4 y la Tabla 2-5 se clasifican por sistema, STN o STR.

Tabla 2-4 Frecuencia de eventos por tipo de causa y activo en el STN (Fuente: XM – Abr-2013/Jul-2014)

Causa	Bahía	Barra	Capacitor	Diferencial Barras	Línea	Reactor	SCADA	SVC	Transformador	VQC	Total
Actos de terrorismo					30						30
Aumento disponibilidad	1.346	100	61	27	420	80	1	10	42	3	2.090
Catastrofe natural	4				6				1		11
Cierre Pruebas	28					1					29
Condicion operativa	163		48			208					419
Estado no operativo	2.211	354	42	11	556	224			10	2	3.410
Evento no programado Otro Sistema	186	9	29	1	7	4			7		243
Expansion	230	34		16	14	13					307
Finaliza estado no operativo	2.175	350	42	11	544	221			10	2	3.355
Forzado	206	6	15	5	160	7	1	8	2	1	411
Forzado externo	243		1								244
Instruccion CND	21.958	1	1.202		1	5.958			5.901		35.021
Mantenimiento	721	50	22	8	179	51		6	21	2	1.060
Mantenimiento mayor	183	3	2		30	10			12		240
No Programado en Consignacion	112	6	1		27	19		1	2		168
Recierre	1.305										1.305
Total	31.071	913	1.465	79	1.974	6.796	2	25	6.008	10	48.343

Tabla 2-5 Frecuencia de eventos por tipo de causa y activo en el STR (Fuente: XM – Abr-2013/Jul-2014)

Causa	Bahía	Barra	Capacitor	Línea	Transformador	Total
Actos de terrorismo	3	1		36		40
Aumento disponibilidad	1.618	131	8	2.889	262	4.908
Catastrofe natural	5			13	1	19
Cierre Pruebas	11					11
Condicion operativa	43	1		1	6	51
Estado no operativo	3.249	1.266	216	1.317	37	6.085
Evento no programado Otro Sistema	356	41		84	37	518
Expansion	88	20		27	8	143
Finaliza estado no operativo	2.814	1.250	212	1.309	36	5.621
Forzado	548	15	8	1.950	45	2.566
Forzado externo	3.500					3.500
Instruccion CND	15.290	8		51	8.783	24.132
Mantenimiento	1.042	70		781	155	2.048
Mantenimiento mayor	90	1		48	25	164
No Programado en Consignacion	222	15		139	39	415
Maniobra cierre	4.145					4.145
Maniobra apertura	2.528					2.528
Plan ordenamiento territorial	4			107		111
Derrateo Disponibilidad	4			9		13
Total	35.560	2.819	444	8.761	9.434	57.018

i. BASEDATOS_RVEM_2007a2013.xls

Este archivo contiene los eventos del STN del aplicativo RVEM. Este archivo solo tiene información hasta el 2008. Es necesario actualizar esta información hasta el 2013.

En la Tabla 2-6 se muestra la evolución histórica de eventos por tipo de causa.

Tabla 2-6 Frecuencia de eventos por tipo de causa (Fuente: XM – Ene-2007/Mar-2013)

Clave	CAUSA	2007	2008	2009	2010	2011	2012	2013	Total
Evn	Consignación de Emergencia	12	14	6	13	11	12	7	75
	Consignación Programada	9	12	16	38	35	20	17	147
	Condición Operativa	686	261	246	330	248	267	36	2.074
	Disponibilidad	2.294	1.733	1.655	1.454	1.684	1.692	363	10.875
	Forzada	978	404	372	258	244	254	56	2.566
	Forzado Externo	1.728	1.914	1.546	1.623	1.599	1.687	219	10.316
	Fuerza Mayor	58	50	37	25	23	34	8	235
	Mantenimiento Mayor		2	11	5	6	10		34
	Otra	7		1	1	1			10
	Programación de Mantenimiento	11	17	15	44	28	23	3	141
	Tercero	1							1
	Trabajo de Expansion				6		8		14
	Total	5.784	4.407	3.905	3.797	3.879	4.007	709	26.488
Ins	Consignación de Emergencia	149	175	112	164	176	130	39	945
	Consignación Programada	63	124	84	144	153	171	89	828
	Condición Operativa	154	261	287	443	268	473	108	1.994
	Forzada	7	13	13	13	22	11	1	80
	Fuerza Mayor	38	27	28	15	20	18	1	147
	Instrucción CND	32.290	35.071	31.993	31.437	32.828	35.592	8.640	207.851
	Mantenimiento Mayor	145	355	492	305	545	298	26	2.166
	Programación de Mantenimiento	702	618	488	445	566	766	154	3.739
	Tercero	3							3
	Trabajo de Expansion	36	3	1	50	31	91	3	215
	Total	33.587	36.647	33.498	33.016	34.609	37.550	9.061	217.968
	Total	39.371	41.054	37.403	36.813	38.488	41.557	9.770	244.456

En la Figura 2-7 se clasifican los eventos por tipo de causa en el que se muestra que las causas se agrupan en cuatro: Forzado Externo, Forzado, Disponibilidad y Condición Operativa. En el Figura 2-8 se realiza la clasificación por tipo de activo.

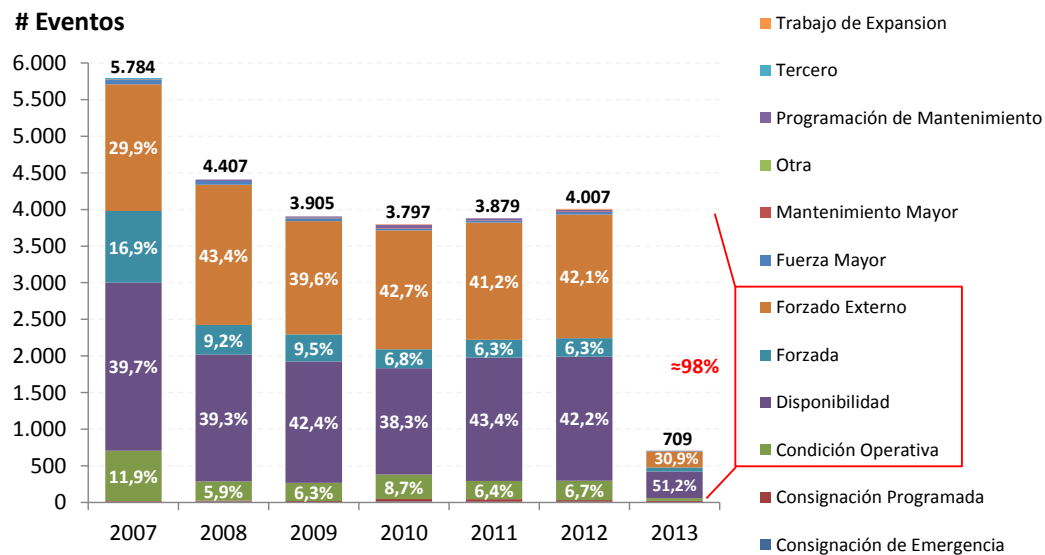


Figura 2-7 Tipos de eventos en el SIN (Fuente: XM – Ene-2007/Mar-2013)

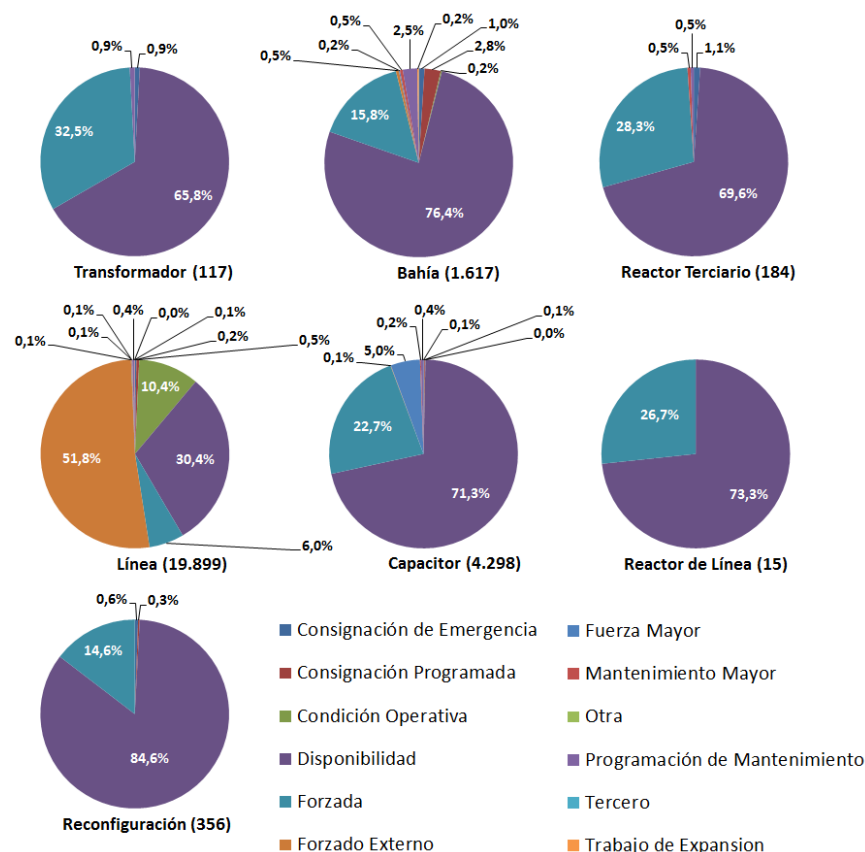


Figura 2-8 Tipos de eventos por activo en el SIN (Fuente: XM – Ene-2007/Mar-2013)

ii. Eventos de Generación a 2014-07-15.xls

Este archivo contiene el registro de eventos de generación desde el 2007.

En la Tabla 2-7 se resume la frecuencia de eventos de generación por tipo de causa.

Tabla 2-7 Frecuencia de eventos de generación por tipo de causa (Fuente: XM – Ene-2007/Jul-2014)

CAUSA	2007	2008	2009	2010	2011	2012	2013	2014	Total
Caldera - sistema combustion	142	116	133	184	468	753	683	309	2.788
Condensador	6	8	27	54	54	54	88	77	368
Conducciones	343	683	1.018	1.351	1.396	1.015	914	1.084	7.804
Embalse, EGH	7.897	5.058	6.129	5.005	6.965	8.688	9.317	6.048	55.107
Evento de generacion en otra unidad de la planta	223	5	8	43	88	12	23	51	453
Evento de generacion en otra unidad del SIN				1	8	1	1		11
Generador	9.854	9.111	8.755	7.092	1.917	1.447	2.531	1.026	41.733
Interruptores – transformadores	74	35	31	84	63	49	122	98	556
Mantenimiento programado	899	919	555	551	720	664	548	254	5.110
Operacion, EGHT	28.097	24.050	27.174	29.011	25.573	26.756	26.396	13.539	200.596
Otros no controlables (sabotajes)				1		3		2	6
Otros, administrativos, paros	9	19		6	4	13	49	21	121
Racionamiento de gas decreto MME				2		4			6
RAG: rechazo automatico de generacion	1			8	19		2		30
Resolución CREG 140 de 2009					2				2
Rio, EGH	134	433	1.647	1.991	1.578	1.789	1.577	960	10.109
Servicios auxiliares	47	32	40	43	51	61	93	49	416
Sistema propio de combustible	20	27	83	77	22	16	100	52	397
STN: Sistema de transmision nacional	112	143	30	12	44	47	29	9	426
STR: Sistema de transmision regional	54	55	89	58	20	31	168	60	535
Suministro combustible transporte o produccion	38	16	220	451	19	68	114	113	1.039
Turbina	155	109	124	746	1.046	823	930	322	4.255
Total	48.105	40.819	46.063	46.771	40.057	42.294	43.685	24.074	331.868

2.6. Información de restricciones

Con esta información se exploró el estado actual de las restricciones operativas del SIN. También, cuáles recursos de generación son despachados más frecuentemente para aliviar estas restricciones.

Los archivos entregados por el CND fueron los siguientes:

i. Informe IPOELP (6_XMCND2014_056_Informe_Semestral_LP_01_2014_V1

En este archivo se encuentra un análisis del comportamiento de las restricciones del SIN en el largo plazo y se plantean nuevos proyectos que puedan mitigar estas restricciones.

ii. Informe IPOEMP (5_XMCND2014_057_Segundo_Trimestre_V1.pdf)

Este archivo contiene un análisis completo de la información eléctrica y de restricciones del SIN. Contiene tanto el estado actual como el análisis a mediano plazo con la entrada de los nuevos proyectos.

iii. Archivo RECELEC (RecEleSSaCorto.xlsm)

Este archivo contiene la información de los cortes eléctricos y seguridades necesarios para viabilizar los mantenimientos semanales solicitados por los agentes. Se tienen los archivos del 2014.

iv. Informe del Despacho. Archivos MMMDD.pdf

En estos archivos se encuentra la información diaria de las restricciones que se programaron en el despacho. Se encuentra el detalle de los cortes copados y los recursos despachados por seguridad. El CND entregó los archivos de todo el año 2014.

3. ESTADO DEL ARTE Y EXPERIENCIAS INTERNACIONALES

A continuación, se describe los resultados de la búsqueda bibliográfica respecto a criterios de confiabilidad en la operación, de la evaluación de ésta, métodos para su análisis, índices y criterios probabilísticos operativos en el despacho económico. Una vez realizada la revisión bibliográfica, es de gran importancia establecer las aplicaciones de las diferentes metodologías y criterios descritos. En ese contexto, en el presente capítulo se describen las experiencias de trece (13) mercados internacionales para analizar y establecer los conceptos a considerar en la metodología que más se adapte a las condiciones del SIN.

3.1. Confiabilidad en operación de sistemas de potencia eléctrica

Definiciones

La confiabilidad de un sistema de potencia en general se refiere a la probabilidad de operación satisfactoria en el largo plazo. Indica la capacidad de suministrar un servicio eléctrico adecuado de forma casi continua, con pocas interrupciones durante un periodo de tiempo prolongado.

La seguridad de un sistema de potencia se refiere al grado de riesgo en la habilidad para soportar disturbios inminentes (contingencias) sin la interrupción del servicio a los clientes. Se relaciona con la robustez del sistema ante disturbios inminentes y depende de la condición operativa y la naturaleza física del evento [3], [4].

La seguridad y la estabilidad en sistemas de potencia son atributos que varían en el tiempo, los cuales pueden ser evaluados por un estudio del desempeño del sistema de potencia bajo un conjunto particular de condiciones. La confiabilidad, por otro lado, está en función del desempeño del sistema de potencia en un tiempo promedio, solo se puede evaluar considerando el comportamiento del sistema sobre un periodo de tiempo [3], [4].

Definición de confiabilidad del NERC:

Según el NERC, se define la confiabilidad en sistemas de potencia como “el grado en el cual el desempeño de los elementos del sistema tiene como resultado electricidad entregada a los clientes dentro de estándares aceptados y en la cantidad deseada”. El grado de confiabilidad puede ser medido por medio de la frecuencia, duración y magnitud de los efectos adversos en el servicio al cliente.

La confiabilidad puede abordarse considerando dos aspectos funcionales básicos de los sistemas de potencia:

- **Suficiencia:** La habilidad de los sistemas eléctricos de suministrar los requerimientos de la demanda y la energía a sus clientes en todo momento, tomando en cuenta lo programado y un número razonable de salidas no programadas de elementos del sistema.
- **Seguridad:** La habilidad del sistema eléctrico de soportar disturbios repentinos como corto circuitos eléctricos o la pérdida imprevista de elementos del sistema.

En otras palabras, la suficiencia se refiere a los recursos en el sistema suficientes y disponibles para satisfacer la demanda prevista con reserva para contingencias y la seguridad se refiere a que el sistema permanece confiable aun en casos de contingencias. Esta definición se enfoca en los sistemas eléctricos de potencia y abarca los recursos de generación, líneas de transmisión, interconexiones entre sistemas y equipos asociados [5].

3.2. Confiabilidad en la operación

Aspectos importantes en la confiabilidad de la operación

La confiabilidad en la operación se puede definir como la capacidad del sistema de potencia para suministrar con suficiencia y seguridad la energía eléctrica a sus clientes, en un intervalo de tiempo dado, considerando contingencias, condiciones inherentes de los componentes, condiciones ambientales y las condiciones operativas, suministrada a partir de la información de operación en tiempo real, entregada por el sistema de supervisión SCADA/EMS [6]–[10].

La evaluación de la confiabilidad en la operación del sistema debe contribuir a identificar las fallas potenciales más críticas sobre los elementos del sistema, evaluar sus impactos relativos, y proveer alternativas de mitigación efectivas. Existe una diferencia fundamental entre la valoración de largo plazo (Planeación) y la de corto plazo (Operación). Ésta radica en que en la planeación de largo plazo se deben identificar las instalaciones eléctricas que son necesarias para satisfacer los criterios de confiabilidad; mientras que en la operación se pretende llegar a las condiciones operativas que cumplan los criterios de confiabilidad preestablecidos a través de los límites operativos del sistema.

Por otro lado, dentro de los aspectos que se deben considerar en la confiabilidad de la operación están las restricciones operativas especiales: rampa de subida de las unidades de generación, probabilidad de éxito de arranque de la unidad de generación, tiempo de encendido y estrategia de desconexión de la demanda. Algunos de estos aspectos generalmente son ignorados en la confiabilidad en el horizonte de planeación [9].

Factores de interrupción

La evaluación tradicional de la confiabilidad en el largo plazo se realiza con una tasa de falla constante que no refleja el desempeño de las componentes variando en el tiempo en el horizonte de la operación del sistema de potencia. Considerando este valor de tasa de falla constante no se puede tener en cuenta la influencia de factores de interrupción sobre los parámetros de confiabilidad de los componentes en el sistema [11]. Entre los factores de interrupción que se deben tener en consideración en la confiabilidad en la operación, se tienen los siguientes:

- *Condiciones inherentes de los componentes:* este factor se refiere al envejecimiento de los componentes del sistema y cómo estos tienden cada vez más a fallar a medida que aumenta el tiempo de operación del mismo [12].

- *Condiciones ambientales:* se refiere a que las condiciones climáticas pueden afectar la tasa de falla de los elementos del sistema. Por ejemplo, es más probable que una línea de transmisión falle bajo condiciones de tormentas, vientos fuertes, etc.
- *Condiciones eléctricas operativas:* se refiere a que bajo diferentes condiciones operativas, en especial las condiciones de demanda alta o de sobrecarga en el sistema, la tasa de falla de las componentes del sistema varía. Por ejemplo, el incremento de la potencia transferida por la línea de transmisión resultará en un aumento de la probabilidad de falla de la línea; igualmente los generadores eléctricos tendrán una mayor probabilidad de desconectarse cuando la frecuencia o la tensión aumenten o disminuyan, según la configuración de las protecciones; esto resulta en un aumento de la tasa de falla del generador [8], [13].

Horizonte de tiempo

La evaluación de la confiabilidad en la operación con respecto al tiempo se divide en evaluación de la confiabilidad en tiempo real y en planeamiento operativo.

En tiempo real se requieren consideraciones de re-despacho inmediato, ejecución de controles y esquemas de protección durante la ocurrencia de una contingencia; y su escala de tiempo está entre unos pocos minutos y una media hora. En el planeamiento operativo se requiere el análisis de varios modos de operación que garantizan que el despacho de la generación mantenga un nivel de confiabilidad predefinido; esto se realiza para un periodo de horas, medio día, un día, una semana o cualquier periodo específico que está dentro del horizonte del planeamiento operativo [6].

Recursos operativos del sistema

Como recurso operativo principal en la confiabilidad de la operación se consideran la potencia activa y reactiva de los generadores que pueden entrar en servicio en un tiempo corto. Este tiempo debe ser acorde con las acciones en la operación, que incluyen acciones de control y acciones remediales tales como: transferencias de carga, cambio en los patrones de generación, acciones de conexión, reconfiguraciones temporales y esquemas de protección o control. Otros recursos operativos que usa el operador del sistema son los cambios en las tomas de derivación (taps) de los transformadores, y la adaptación a las condiciones del sistema de los límites de potencia en líneas de transmisión [14].

Es importante que la inclusión de criterios de confiabilidad en el despacho y su correspondiente evaluación sean realizadas de una forma adecuada, ya que la imprecisión en los índices de confiabilidad en la operación puede llevar a un despacho sobredimensionado, donde el estado de operación es más confiable (seguro) pero más costoso. Por otra parte, se puede presentar un despacho conservador de la generación menos costoso pero el estado de operación puede no ser tan confiable [15].

3.3. Evaluación de confiabilidad

Dentro del marco de la evaluación de la confiabilidad se mencionan dos aspectos claves para comprender la valoración de la confiabilidad: metodología de confiabilidad e indicadores de confiabilidad. Las dos hacen parte del análisis de confiabilidad pero no deben confundirse puesto que corresponden a temas diferentes [16]. En cada aspecto clave se busca encarar problemas diferentes como:

- Metodología de Confiabilidad: ¿Cómo medir el evento?, ¿Qué puede salir mal si llegase a ocurrir el evento?, ¿Qué tan probable es que suceda?, ¿Cuáles son sus consecuencias?
- Indicadores de confiabilidad: ¿Qué es lo que se quiere medir: impacto, probabilidad, confiabilidad, etc.?

La evaluación de la confiabilidad se puede efectuar considerando dos alternativas: en la primera, se definen criterios de confiabilidad determinísticos para evaluar la seguridad del sistema de potencia; y en la segunda, se establecen criterios de confiabilidad probabilísticos para la seguridad.

Los criterios de confiabilidad son reglas por medio de las cuales el desempeño de un sistema eléctrico de potencia se juzga como aceptable o inaceptable ante la ocurrencia de una falla en los componentes. Los criterios determinísticos son usualmente expresados en términos de “pruebas” donde se requiere soportar un conjunto predeterminado de eventos. Los criterios probabilísticos son basados en puntos de corte o valores de umbral definidos para los índices de confiabilidad [10], [17], [18]. A continuación se presentan sus principales consideraciones:

3.3.1 Criterios determinísticos

Comúnmente, las empresas de energía eléctrica utilizan criterios determinísticos en los procesos de planeación y de operación del sistema eléctrico de potencia [15], [16], [19]. El criterio determinístico para establecer el nivel de seguridad en el sistema define que la condición operativa es identificada como segura si puede soportar los efectos de cada una de las contingencias de un conjunto predefinido. Una condición operativa segura significa que dada la ocurrencia de las contingencias no se violarán los límites operativos definidos previamente o el sistema no será inestable.

El criterio determinístico tradicional usado particularmente en el sistema de generación-transmisión es conocido como el criterio de seguridad $N-k$ bajo el cual la pérdida de cualquier k (número) componentes del sistema no resultará en una condición insegura del sistema [10], [20].

El criterio determinístico usualmente aplicado en los sistemas de potencia es designado como criterio de seguridad $N-1$, en el cual se establece que un sistema confiable debe ser capaz de soportar cualquier situación de salida de una componente a la vez para todos los niveles de demanda satisfaciendo los límites operativos establecidos que garantizan un nivel de seguridad apropiado. Para el análisis de seguridad con el criterio de seguridad $N-1$ una práctica común es seleccionar los peores casos en relación a la severidad de la

contingencia sobre las condiciones operativas del sistema [20]. Si el sistema puede soportar el peor caso, puede soportar el resto de las situaciones de contingencia, pero en este criterio $N-1$ no se consideran múltiples eventos sino solo una salida a la vez. El hecho de que las peores situaciones son seleccionadas basadas en juicios subjetivos (conocimiento experto) hace difícil la justificación de la selección realizada en un proceso de toma de decisiones desde el punto de vista económico.

En algunas empresas del sector eléctrico se está considerando el criterio $N-2$, esto es la salida de dos componentes a la vez; o el criterio $N-1-1$, en el cual se intenta que el sistema pueda soportar cualquier elemento fuera de servicio debido a una falla teniendo cualquier otro elemento en mantenimiento [20].

El enfoque determinístico tradicional usado en la actualidad utiliza restricciones predefinidas sobre los parámetros operativos (generación, flujo de potencia, tensión en los nodos) para determinar si la pérdida de un circuito o un generador lleva al sistema a una condición operativa que viola los criterios operativos establecidos. El problema con esta práctica es que todos los límites resultantes que definen la zona de operación segura del sistema son rígidos, es decir, no hay un mecanismo que permita el ajuste de la rigidez de los límites de la zona segura como una función de la probabilidad o como consecuencia de la ocurrencia de la contingencia [21]. Por lo tanto, es posible que el sistema de potencia sea operado bajo restricciones impuestas por situaciones con alta severidad pero que tienen una baja probabilidad de ocurrencia, la cual influencia considerablemente la operación eficiente y económica de los sistemas de potencia. En algunos casos, las restricciones pueden imponer costos adicionales, tales como costos impuestos por límite del intercambio entre los agentes participantes en el sistema de potencia [21].

El enfoque determinista tradicional de la evaluación de seguridad, a menudo puede resultar en restricciones operativas costosas que no estén justificadas por el bajo nivel de riesgo correspondiente. Además, es difícil afrontar todos los desafíos e incertidumbre en el sistema de transmisión con los métodos determinísticos. En otras palabras, la debilidad esencial de la aproximación determinística es que no hace o no puede reconocer la naturaleza probabilística o estocástica del comportamiento del sistema, las demandas y las fallas de componentes [20], [22]. Entre los criterios determinísticos típicos empleados en la operación del sistema se tiene:

- Criterio $N-k$, corresponde a la salida de k elementos al mismo tiempo. Este criterio de seguridad depende de la redundancia que tenga el sistema.
- Criterio $N-1$, corresponde a la salida de un elemento a la vez.
- Criterio $N-1-1$, corresponde a la salida de un elemento considerando un elemento del sistema en mantenimiento.
- Capacidad de *reserva rodante*, corresponde a la capacidad operativa de generación igual a la demanda de carga esperada más una reserva igual a una o más unidades de mayor potencia del sistema.

3.3.2 Criterios probabilísticos

Aspectos generales

El comportamiento de los sistemas eléctricos de potencia es de naturaleza estocástica. No se puede predecir con exactitud el comportamiento de la demanda de los usuarios, el abastecimiento del recurso de generación y el cómo y cuándo fallará un determinado elemento; debido a esto es razonable considerar que la valoración de esta clase de sistemas debe basarse en técnicas que reconozcan este tipo de comportamiento, como por ejemplo los métodos probabilísticos.

En un futuro cercano los sistemas eléctricos de potencia se verán altamente influenciados por la conexión de tecnologías de generación en pequeña escala como los son las plantas solares y eólicas los cuales estarán combinados con las tecnologías de generación a gran escala como lo son la generación convencional (plantas térmicas e hidráulicas) y la generación eólica *off-shore* [23]. Esto implicará que las condiciones operativas de sistema se vuelvan cada vez más aleatorias [24], [25] Los métodos probabilísticos pueden representar este comportamiento y otorgar más información en la operación del sistema.

La confiabilidad de un sistema está ligada a su aptitud para mantener la continuidad del servicio en caso de falla de algunos de los componentes que lo conforman. La valoración probabilística en el ambiente operativo estará principalmente concentrada en las condiciones de carga esperadas para el intervalo de tiempo que se desea analizar (por ejemplo los siguientes 5 minutos o la siguiente media hora), es esta la razón por la cual el operador siempre debe estar valorando la seguridad del sistema en la ventana de tiempo requerida [10].

En general, algunos operadores de red tienen la información en detalle de los eventos ocurridos en el sistema: fecha de ocurrencia y medidas del desempeño del sistema durante dicho periodo de tiempo. Pueden medirse cuantas variables se desee, todo depende del alcance que se le quiera dar a la valoración de la información. Entre los conceptos más comunes que se miden se encuentra [15]:

- Disponibilidad de los componentes del sistema.
- Estimación de la energía no suministrada.
- Número de eventos.
- Número de horas de interrupción del servicio de energía.
- Violaciones de los límites de voltaje.
- Violaciones en los límites de frecuencia del sistema.

La información necesaria para la valoración probabilística de la confiabilidad en la operación (muy corto plazo) es provista por los datos tomados en tiempo real por los sistemas de supervisión y monitoreo RTU/SCADA/EMS y PMU/WAMS; lo cual permite tener en cuenta la evolución del sistema a través del tiempo y generar los avisos en tiempo real pertinentes que ayuden al operador del sistema a tomar mejores decisiones.

Los métodos probabilísticos normalmente utilizan índices que reflejan el nivel de confiabilidad del sistema asociado con los valores de los límites operativos seleccionados [10], [15], [18], [26], [27]. Como se menciona en la referencia [15], existen algunos aspectos probabilísticos típicos que caracterizan los sistemas de potencia, como son:

- (a) La tasa de salida forzada (Forced Outage Rate – FOR) de las unidades de generación está en función del tamaño y el tipo de la unidad. Por ejemplo, un porcentaje de reserva rodante de generación fijo no garantiza un riesgo consistente, es decir, no tiene en cuenta la variabilidad de la tasa de falla de las unidades de generación que pueda presentarse ante diferentes condiciones operativas.
- (b) La tasa de falla de una línea de transmisión (FOR) está en función de la longitud, diseño, ubicación geográfica y el medio ambiente circundante. Por tanto no es posible aseverar que el riesgo en el suministro energético será consistente, solo bajo la premisa de la construcción de un número mínimo de circuitos. Es decir, el riesgo que impone la salida de una línea es dependiente de factores adicionales que cambian en el tiempo como sobrecargas en los circuitos de transmisión, entre otros.
- (c) Todas las decisiones desde el marco de la planeación y la operación están basadas en las técnicas de predicción de la demanda. Estas técnicas no pueden predecir la carga del sistema de manera precisa lo cual genera incertidumbre en las predicciones.

En la planeación de la operación del sistema es necesaria la predicción o una estimación de la carga (pronóstico de la carga en el corto plazo), y acorde a la carga pronosticada debe despacharse la generación en el sistema; de igual manera existen incertidumbres en los pronósticos de carga por lo cual debe establecerse un soporte o reserva de generación. La reserva de generación está compuesta por:

- 1) Reserva rodante, la cual comprende los generadores conectados al sistema de forma que entreguen la mínima potencia activa y potencia reactiva, para así tener disponibilidad de asumir la carga que por causa de eventos adversos otros generadores dejen de suplir. El tiempo de reacción depende del tipo de máquina de la central. Para las centrales térmicas a carbón este tiempo puede ser medido en horas y para las centrales hidráulicas y turbinas de gas puede ser de algunos minutos.
- 2) Mecanismo de acción rápida como turbinas de gas, turbinas hidráulicas, carga con posibilidad de interrupción, asistencia a través de sistemas interconectados y reducción de frecuencia y voltajes en las barras [15].

El objetivo de los métodos probabilísticos es determinar si la respuesta del sistema ante una contingencia en el corto plazo puede generar problemas en la confiabilidad del sistema, es decir, causar una interrupción del servicio de suministro de energía o una degradación sobre los índices de calidad y seguridad pre-establecidos por la regulación vigente del país

[6], [10]. En contraste con la valoración para la planeación (largo plazo), la ventana de tiempo usada para la valoración de la operación cambia drásticamente de años a un par de minutos, y es por esto que los índices utilizados para la valoración del corto plazo deben ser adecuados en este nuevo marco de tiempo, en otras palabras se busca discriminar claramente las incertidumbres que se presentan en cada uno de los casos [10]. Un ejemplo de esto es la incertidumbre en el pronóstico de la demanda en el corto plazo, que es diferente a la incertidumbre que se presenta en el pronóstico de demanda en el largo plazo.

Caracterización de la incertidumbre

Cuando se ejecuta la evaluación de la seguridad y la confiabilidad en la operación de un sistema de potencia, lo primero que se debe construir es un modelo probabilístico de la operación de los componentes del sistema, en la que se incluyen normalmente componentes tales como: líneas de transmisión, transformadores, generadores, entre otros.

Tasas de falla de líneas y de transformadores

Cada línea de transmisión y transformador tiene dos estados de operación: operación normal y estado de falla. El parámetro básico que representa la característica de la operación de una línea de transmisión o transformador es la tasa de salida forzada (FOR) [28], [29]. La probabilidad de salida de los componentes es calculada usando su FOR el cual se denota como q , y se tiene que:

$$q = \frac{f_r \cdot d_r}{8760}$$

Donde: f_r es el número de salidas por año, d_r es la duración en horas de la salida

Suponiendo la capacidad de la línea de transmisión denotada por c , para la evaluación de la confiabilidad es más conveniente usar la pérdida de capacidad (c) de la componente; asumiendo pérdida de capacidad en la línea como \bar{X} , tenemos que [29]:

$$p(\bar{X} = x_i) = \begin{cases} q & x_i = c \\ 1 - q & x_i = 0 \end{cases}$$

En esta ecuación se denota a q como la probabilidad de pérdida de capacidad c de la línea y a $1 - q$ como la probabilidad de pérdida de capacidad igual a cero (0) en la línea de transmisión.

Tasa de falla de las unidades de generación

Igualmente para las unidades de generación de manera simplificada se establecen dos estados de operación: unidad disponible o en operación normal, y en estado de falla o unidad indisponible. La probabilidad de salida de la unidad de generación se establece por medio del FOR de la unidad, que se define de la siguiente manera [15], [19], [28]:

$$q = \frac{MTTR}{MTTF + MTTR}$$

Donde: MTTR es el tiempo medio de reparación y MTTF es el tiempo medio de falla de la unidad de generación.

Predicción de la demanda

La demanda generalmente se predice empleando métodos de pronóstico en este caso de corto plazo, dicha predicción exhibe incertidumbre las cuales pueden ser tomadas en cuenta en la evaluación del riesgo en la operación del sistema. Dicha incertidumbre puede ser el resultado de errores en el método de pronóstico de la demanda y en la actualidad se suma la influencia de la respuesta de la demanda. Además, existen otros factores que influyen en la incertidumbre en el pronóstico de la demanda, tales como patrones de consumo de los usuarios, eventos abruptos o cortes repentinos que modifican la carga [6] .

En la operación del sistema de potencia, la carga esperada debe ser pronosticada y la generación debe ser programada de acuerdo al pronóstico de la demanda. Igualmente la generación de reserva debe ser despachada con fin de tener en cuenta la incertidumbre en el pronóstico de la carga y posibles salidas de unidades de generación [30]. La incertidumbre en el pronóstico de la carga se asume comúnmente como una distribución normal, que puede ser dividida en intervalos discretos. El riesgo en la operación que presenta el nivel de carga de cada intervalo es ponderado por la probabilidad ocurrencia de ese intervalo. El riesgo total en la operación es la suma del riesgo de cada intervalo [30] .

Métodos de análisis

Desde el punto de vista de herramientas para la evaluación de la confiabilidad en los métodos probabilísticos existen dos enfoques básicos que son: los métodos analíticos y los métodos de simulación [31], [32]. Los métodos analíticos para la evaluación de los índices de confiabilidad permiten evaluar los modelos matemáticos implementando soluciones matemáticas. El problema principal con este tipo de aproximaciones es que constantemente tienen que hacerse suposiciones y aproximaciones en pro de simplificar los modelos; el efecto de esto sobre la incertidumbre del modelo no permite una apreciación precisa de la causa de los fenómenos. Este método comúnmente se aplica a sistemas de potencia que son pequeños, es decir, que no tienen una gran cantidad de componentes y que topológicamente no son complejos.

Las técnicas de simulación, también conocidas como simulación de Monte Carlo, estiman índices de confiabilidad a través de la simulación del desempeño actual del sistema considerando el comportamiento estocástico del mismo. Estas técnicas están subdivididas en dos principales ramas: métodos no secuenciales y métodos secuenciales. La simulación no secuencial considera cada intervalo de tiempo de forma independiente, por lo tanto no es posible considerar la correlación temporal entre eventos o variables del sistema. La aproximación secuencial, sin embargo, tiene en cuenta para cada intervalo (usualmente 1

hora) el orden cronológico; es decir, permite modelar la correlación temporal entre los eventos y variables de interés. Esta herramienta es usada cuando el desempeño actual del sistema está fuertemente ligado a su estado en el pasado [31]. Los métodos de simulación son particularmente utilizados para el análisis de sistemas de potencia con gran cantidad de componentes, donde habitualmente se evalúa la confiabilidad en la generación y la transmisión de manera conjunta.

Procedimientos usados en la evaluación de confiabilidad en la operación

Habitualmente la evaluación de la confiabilidad en los sistemas eléctricos de potencia usando métodos probabilísticos consta de cuatro pasos principales [9], [16], [33] que son los siguientes:

1. Definir un modelo de contingencia de los componentes del sistema.
2. Selección de los estados del sistema, se consideran principalmente los estados de contingencia.
3. Evaluación de los estados seleccionados, se evalúa ante las contingencias seleccionadas qué límites operativos son violados.
4. Cálculo de los índices de confiabilidad y otros valores estadísticos.

En el primer paso, el modelo de contingencia de los componentes hace referencia a cómo se determina si un componente se encuentra disponible o no. En el modelo se pueden incluir distintos tipos de contingencias, entre los cuales se tienen salidas forzadas, planificadas o dependientes, entre otras [34], [35].

En el segundo paso, los estados del sistema son seleccionados donde cada uno es caracterizado por el estado operativo de cada componente individual. Para la evaluación de los sistemas de generación, por ejemplo, solo son seleccionadas las unidades de generación. Por otra parte, para la evaluación de la planeación de la transmisión, la etapa de generación se asume confiable y solo se consideran las salidas en los circuitos de transmisión. La evaluación de la confiabilidad en la etapa de generación-transmisión comprende las salidas tanto de unidades de generación como de los circuitos de transmisión [33]. La forma como seleccionan los estados del sistema tiene consecuencias principalmente en el esfuerzo computacional requerido, en el tipo y calidad de los resultados que se puede obtener a partir de cada método. En este paso es posible descartar contingencias severas pero de poca probabilidad de ocurrencia o incurrir en eventos no severos pero con alta probabilidad de ocurrencia; permitiéndose así reducir los costos en operación [6], [9].

En el tercer paso los estados seleccionados son evaluados, en la evaluación de las consecuencias en el sistema no solo se tiene en cuenta la severidad de la contingencia, generalmente ponderada por el operador experto, sino también la probabilidad de ocurrencia de las contingencias (severas y no severas). Con lo anterior se puede cuantificar

el riesgo ante una contingencia de no cumplir los límites operativos e incluso no satisfacer el suministro de energía.

En el cuarto paso los índices de confiabilidad son calculados basados en los resultados de los estados de falla, esto es, los estados con cortes de demanda o con los límites operativos traspasados.

Algunas consideraciones básicas adicionales que deben tenerse en cuenta al momento de aplicar los métodos probabilísticos son presentadas en la referencia [10], donde se proponen seis pasos en los cuales está contenida de manera general la estructura para realizar el análisis probabilístico, así:

1. Establecer casos base para el flujo de potencia correspondiente al periodo de tiempo que se desea evaluar (una hora, dos horas) y las condiciones de carga (pico, pico parcial, valle) necesarios para el estudio. Para cada caso, el despacho de unidades de generación y la topología de la red se seleccionan con base en las condiciones esperadas para el periodo seleccionado. Las topologías seleccionadas son normalmente todos los circuitos en servicio; aquí, la credibilidad está enfatizada sobre la severidad. También se pueden desarrollar estudios de sensibilidad si se prevén topologías débiles.
2. Selección de un conjunto de contingencias. Este grupo es usualmente creado mediante un proceso de enumeración de estados que preselecciona un número limitado de salidas de los componentes. El proceso de enumeración debe ser terminado con algún criterio, por ejemplo un nivel mínimo predeterminado de probabilidad de ocurrencia de la contingencia. Este y otros criterios de selección son discutidos con mayor detalle en las referencias [1] y [2].
3. Seleccionar los parámetros de estudio e identificar los rangos de operación para las condiciones esperadas durante el periodo de tiempo de interés. En este paso se establece un rango de estudio de los parámetros operativos en el cual se podría considerar confiable el sistema.
4. Evaluar los índices probabilísticos a lo largo del rango de estudio. Se define un nivel umbral particular para el cual la operación más allá de este se considera inaceptable.
5. Identificar el grupo de condiciones de operación dentro del rango de estudio, las cuales posean unos índices de evaluación iguales al nivel umbral. Este conjunto de condiciones operativas constituyen una línea (cuando se tienen dos parámetros de estudio), una superficie (cuando se poseen tres parámetros) o una hiper-superficie (cuando se poseen más de tres) la cual divide el rango de estudio. Esta línea, superficie o hiper-superficie representa el límite de seguridad; este delimita las regiones aceptables e inaceptables de operación.
6. Plasmar el límite de seguridad en un grupo de gráficas o tablas que puedan ser fácilmente interpretadas y utilizadas por los operadores.

3.4. Índices de confiabilidad en la operación

Antes de proceder a categorizar los índices de evaluación se hace necesario definir qué es un estado y qué lo caracteriza. Las referencias [6], [36], definen estados del sistema como el conjunto entre configuración del sistema (topología), niveles de carga y disponibilidad de los componentes, además de las políticas de operación especificadas por cada operador de red sobre el cual se tomarán las cantidades base para realizar el análisis de confiabilidad. Por otra parte, otros investigadores en la evaluación de la confiabilidad de la operación primero establecen la condición de carga del sistema para un horizonte determinado, luego proceden a realizar la selección de estados. En este paso la palabra “estado” se refiere a cada una de las condiciones operativas en las que queda el sistema después de la ocurrencia de una contingencia [9], [10], [13]. El estado operacional del sistema queda definido como la combinación de tres aspectos:

- *Demanda*: Nivel de demanda en cada punto de la red.
- *Generación*: Características de las unidades y de qué manera se encuentran despachadas.
- *Topología*: Condiciones en que encuentra el sistema de transporte de energía eléctrica. Considera entre otros las características técnicas de las componentes y los elementos que se encuentran fuera de servicio.

La confiabilidad en la operación de los sistemas de potencia debe ser cuantificada; esto se realiza por medio de índices de desempeño, en este caso se busca medir qué tan confiable es el sistema. El índice es una magnitud medible de cómo se encuentra el estado del sistema, o cómo se ha venido comportando; estos índices de confiabilidad pueden estar definidos en forma de valores medios o distribuciones de probabilidad que aporten información determinante en pro de asistir al operador en la toma de decisiones [6], [32]. Estos índices pueden ser clasificados de acuerdo a diferentes criterios; en la referencia [6] se propone la siguiente clasificación:

3.4.1 Índices de estados de operación del sistema.

Existen tres índices básicos que pueden ser designados para cada estado de operación del sistema (normal, alerta, emergencia, emergencia extrema y restauración) que son: la probabilidad de encontrarse en el estado, la frecuencia promedio (cada cuánto llega el sistema al estado) y la duración media del sistema en el estado. Los índices de frecuencia y duración sólo tienen significado cuando se considera un periodo de tiempo determinado. Esto indica que la probabilidad de estar en un estado refleja el nivel de confiabilidad de la operación del sistema. Otros índices se pueden tomar como la probabilidad y la frecuencia de transición entre los diferentes estados operativos [6].

Pueden considerarse también índices de estado como: probabilidad de un estado saludable, probabilidad de un estado marginal y probabilidad de un estado de riesgo, los cuales dan información del comportamiento del estado ante las contingencias y su capacidad de mantenerse en el estado de operación normal.

Los estados de operación pueden ser divididos en sub-estados, por ejemplo el estado de operación normal del sistema puede ser dividido en categorías como saludable y no saludable [6]. Es así entonces como puede definirse una serie de índices con respecto a los estados de operación del sistema y estos pueden desagregarse en varios índices probabilísticos, por ejemplo los índices de probabilidad del estado de alerta pueden dividirse en tres probabilidades, correspondientes a las diferentes consecuencias seguidas de una perturbación. De manera similar el estado de emergencia pueden ser dividido en tres probabilidades de ser solo insuficiente, críticamente inseguro o ambas.

3.4.2 Índices de violación de límites operativos.

En la operación del sistema de potencia existen diferentes límites operativos para los cuales el operador define valores límites dentro de los cuales el sistema se considera confiable. En la figura 3-1 se muestra la clasificación de los límites operativos. Este tipo de límites son ampliamente utilizados puesto que pueden representar una información más inteligible para el operador, en donde la probabilidad y la cantidad del límite violado representan el factor más importante dentro de la información aportada. Para esta clase de índice es importante que el valor de la cantidad de violación del límite sea normalizado con respecto a un valor nominal del límite. Para lo cual es necesario definir una función de severidad que refleje la cantidad de violación del límite [10].

En lo que concierne a la estabilidad transitoria y estabilidad de voltaje, es imposible medir una cantidad de violación del límite de estabilidad transitoria o estabilidad de tensión. Sin embargo es posible estimar un margen para la estabilidad transitoria y de tensión que representa la distancia del sistema a la frontera de inestabilidad [6], [11], [37].

Igualmente, si se quieren valorar los efectos de una medida operacional, los índices de violación de límites pueden ser calculados antes y después de la medida operacional o de las acciones remediales, y la diferencia entre los dos valores será el reflejo del efecto de la medida operacional o del esquema de acción remedial (ver Figura 3-1).

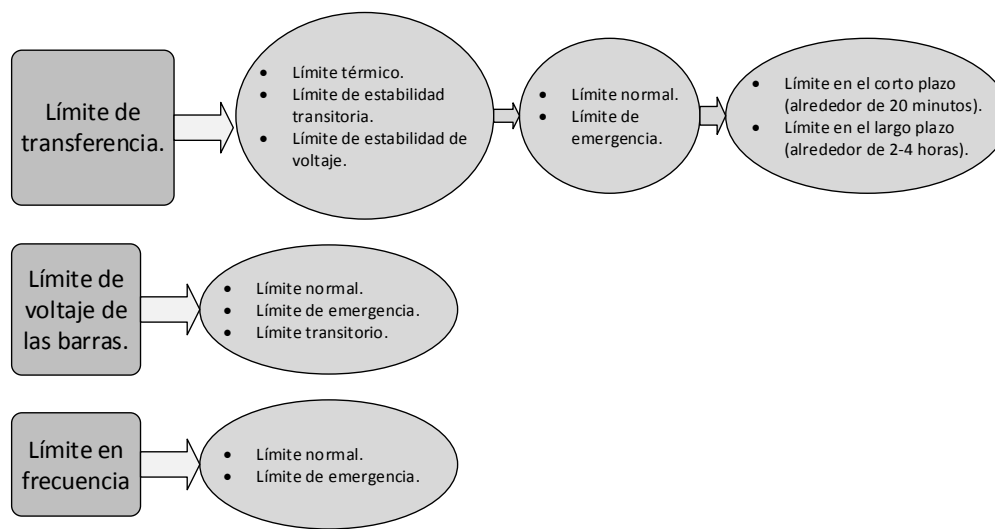


Figura 3-1 Clasificación de los límites. Adaptado de [6]

3.4.3 Índices basados en riesgo

El riesgo se describe como la combinación de las probabilidades de ocurrencia y las consecuencias. En el análisis de confiabilidad basado en el índice de riesgo, éste se define como la suma de los productos de las probabilidades y las consecuencias cuantificadas; en la operación, el objetivo es calcular el riesgo del sistema, de exceder las restricciones operativas, dada una condición operativa específica [6], [10], [16], [38]. Matemáticamente el índice puede ser definido como:

$$Riesgo(X_{t,f}) = \sum_i \sum_j P(E_i) \cdot P(X_{t,j}|X_{t,f}) \cdot Sev(E_i, X_{t,j}) \quad (1)$$

Donde $X_{t,f}$ es la condición pronosticada para el sistema para el tiempo t , $X_{t,j}$ es la j -ésima posible condición del sistema en el tiempo t , $P(X_{t,j}|X_{t,f})$ da cuenta de la probabilidad de la condición $X_{t,j}$ dada la condición pronosticada $X_{t,f}$. Por tanto, $P(X_{t,j}|X_{t,f})$ representa la incertidumbre en el pronóstico de la demanda, que puede ser obtenida a partir de una distribución de probabilidad de las condiciones de carga. $P(E_i)$ es la probabilidad de ocurrencia de la i -ésima contingencia y $Sev(E_i, X_{t,j})$ es la función que mide la severidad de la contingencia i ocurriendo en la condición de carga j en el tiempo t [2], [10], [16], [38]

Una condición operativa del sistema incluye diversos componentes, como son la topología, el nivel de la demanda, patrones de generación y medidas operacionales. Se destaca que algunas de las componentes de una condición operativa pueden ser modeladas con una distribución de probabilidad. Por ejemplo, la demanda puede tener una incertidumbre que se modela usando una distribución de probabilidad normal. De igual forma las acciones remediales pueden considerarse como una distribución binomial, que tiene dos resultados que son: el éxito y la falla de la acción [6]. Por lo tanto, la ecuación 1 se debe modificar de forma apropiada para capturar los detalles de las diferentes distribuciones de probabilidad de las componentes asociada a la condición operativa.

La valoración de las consecuencias se puede realizar de diversas formas, seleccionando diferentes funciones de severidad; esto depende del propósito manejado en la evaluación de la confiabilidad operativa, por ejemplo se puede hacer énfasis en la cantidad de límites violados, el corte de demanda, los daños causados por inestabilidades, pérdidas económicas o penalizaciones provocadas por las contingencias [6].

Los diferentes indicadores en esta clase de índice son el resultado de la selección de la función de severidad; en la referencia [38] se proponen diferentes funciones de severidad que tienen en cuenta diversos problemas de seguridad en el sistema [38]. Además, recomiendan funciones de severidad técnicas como las funciones de mayor interés para el operador y dan ejemplos de cómo se definen funciones de severidad discreta y continua.

3.4.4 Índices de degradación del sistema.

Considerando las diferentes restricciones de los sistemas de potencia, según la referencia [9] existen tres tipos de índices, que pueden ser definidos como : índices de suficiencia, índices de sobrecarga e índices de corte de carga. Estos dos últimos son especialmente

útiles en el caso de que el sistema se encuentre en un estado de riesgo, puesto que pueden dar información acerca de la sobre carga de las líneas de transmisión o corte de carga.

3.4.5 Índices de jerarquía.

El sistema eléctrico de potencia puede dividirse en escalas las cuales pueden dar cuenta de información específica, como la consideración de diferentes regiones, áreas, inconvenientes y aplicaciones. Son del tipo índices de área, índices de barras e índices de componentes [9].

3.4.6 Índices de duración.

De acuerdo a las diferentes ventanas de tiempo simuladas, los índices de confiabilidad operativa pueden dividirse en dos principales categorías: índices de corto plazo e índices de largo plazo. El marco de tiempo puede ir desde unos cuantos minutos para los índices de corto plazo, y días, meses o años para los de largo plazo [9].

3.4.7 Índices de confiabilidad clásicos adaptados a la operación.

Algunos autores han trabajado índices que han sido tradicionalmente utilizados en la evaluación de la confiabilidad probabilística en la planeación (largo plazo).

Estos índices han sido adaptados y utilizados en operación puesto que la ventana de tiempo en la que se utiliza no restringe hacer el análisis a uno pocos minutos u horas [7], [31].

- **LOLP (*Loss of Load Probability*):** Se define como la probabilidad de que la carga del sistema sea mayor que la generación disponible. La desventaja del índice es debida a que puede dar cuenta de la probabilidad de que se presente un problema, mas no de su severidad. El indicador no es capaz de reconocer el grado de corte en la demanda o la energía de la salida presentada como probable.
- **LOLE (*Loss of Load Expectation*):** Se define como la cantidad promedio de días (u horas) en los cuales se espera que el pico de la curva de carga diaria supere la capacidad de generación disponible, es decir, indica el número esperado de días (u horas) donde el corte de carga o la insuficiencia puede ocurrir. Posee la misma desventaja que el índice LOLP.
- **EENS (*Expected energy not supplied*):** Se define como la energía que se espera no sea suplida a causa de las ocasiones en que la carga del sistema supera la generación disponible. Es más atractivo que LOLE puesto que comprende la severidad de las deficiencias tanto como su probabilidad. La severidad es cuantificada en función de la cantidad de energía no suministrada en las barras del sistema.
- **Minutos del sistema (System Minute-SM):** Este índice está relacionado con LOEE el cual es normalizado a través de la demanda pico [31]. Una desventaja es que se introduce un índice que tiene unidades de tiempo, por ejemplo la indisponibilidad anual es más grande que los valores entregados por el índice SM.

3.4.8 Índices basados en déficit de potencia reactiva.

En la referencia [39] se propone un nuevo índice que permite representar el efecto de las deficiencias de potencia reactiva en la confiabilidad del sistema. Los índices que miden la

deficiencia de potencia reactiva son separados de los indicadores debido a deficiencia de potencia activa.

Con el objeto de proveer información a los operadores y planeadores de la potencia activa y reactiva en el sistema, los cortes esperados de energía activa y reactiva debidos a los cortes de potencia activa definidos en sus siglas en inglés como ELC_P y EQC_P , respectivamente. Los cortes esperados de carga activa y reactiva debidos a los cortes de potencia reactiva o las violaciones en voltaje están definidos como ELC_Q y EQC_Q respectivamente. La energía no suministrada esperada debido a los cortes de potencia activa y reactiva está representada como $EENS_P$ y $EENS_Q$, respectivamente. La potencia reactiva (VAr) no suplida esperada debido a la deficiencia de potencia activa y reactiva están representados como $EVNS_P$ y $EVNS_Q$, respectivamente. Los cortes de potencia reactiva esperados debido a las violaciones de voltajes están definidos como $EVarS$ [39]. Los índices anteriores pueden ser calculados siguiendo las siguientes ecuaciones:

$$ELC_P = \sum_{i=1}^{NC} LC_{Pi} \cdot F_i$$

$$ELC_Q = \sum_{i=1}^{NC} LC_{Qi} \cdot F_i$$

$$EQC_P = \sum_{i=1}^{NC} QC_{Pi} \cdot F_i$$

$$EQC_Q = \sum_{i=1}^{NC} QC_{Qi} \cdot F_i$$

$$EENS_P = \sum_{i=1}^{NC} LC_{Pi} \cdot p_i \cdot 8760$$

$$EENS_Q = \sum_{i=1}^{NC} LC_{Qi} \cdot p_i \cdot 8760$$

$$EVNS_P = \sum_{i=1}^{NC} QC_{Pi} \cdot p_i \cdot 8760$$

$$EVNS_Q = \sum_{i=1}^{NC} QC_{Qi} \cdot p_i \cdot 8760$$

$$EVarS = \sum_{i=1}^{NC} VarS_{Qi} \cdot p_i \cdot 8760$$

Donde NC es el número total de contingencias consideradas, LC_{Pi} y QC_{Pi} son los cortes carga activa y reactiva, respectivamente, debidos a los cortes de energía activa en el estado i ; LC_{Qi} y QC_{Qi} son los cortes carga activa y reactiva debidos a los cortes de potencia reactiva en el estado i y $VarS_{Qi}$ es el corte de potencia reactiva causada por violaciones de voltaje en el estado i . Para un sistema con N componentes, p_i es la probabilidad del estado y F_i es la frecuencia de falla.

3.4.9 Índices híbridos.

Los índices de confiabilidad híbridos, son indicadores que en su definición emplean criterios determinísticos y criterios probabilísticos. Por ejemplo, en los índices de confiabilidad basada en riesgo, se pueden emplear criterios determinísticos (Criterio de seguridad $N-1$) para realizar la selección del conjunto de contingencias en vez de emplear la probabilidad de ocurrencia de la misma [10], [21].

El instituto de investigación en sistemas de potencia EPRI (por sus siglas en inglés) ha desarrollado en conjunto con varias empresas del sector eléctrico Norteamericano una metodología de valoración probabilística utilizada hoy en día en algunos centros de operación como una extensión de los métodos determinísticos [22], [27]. Esta herramienta es denominada metodología de evaluación probabilística de la confiabilidad (*Probabilistic Reliability Assessment- PRA*) la cual permite valorar la probabilidad de ocurrencia de un evento y medir en simultáneo la consecuencia de dicho evento a través de un índice probabilístico de confiabilidad (*Probabilistic Reliability Index-PRI*) como se propone en [40]. Allí se utilizan estos índices para evaluar la confiabilidad en un caso real en el sistema de potencia Coreano.

En las referencias [22], [27], [40], [41] se presenta el índice de probabilidad de la confiabilidad (PRI) que puede ser calculado como se indica a continuación:

$$PRI = \sum_{i=1}^{Simulaciones} Probabilidad_de_salida_i * impacto_i$$

Donde

Probabilidad_de_salida_i: Es la probabilidad de salida obtenida del elemento analizado.

impacto_i: Es el parámetro eléctrico que cuantifica el impacto (la severidad) asociado a la situación.

Se diferencian dos claros atributos dentro de esta metodología: La probabilidad (o frecuencia) de ocurrencia y la severidad (o impacto) de las perturbaciones en el sistema.

Este par de atributos comprenden los elementos de una esperanza probabilística. Esta esperanza es también llamada “riesgo”, este ha sido usado durante años, por lo menos de forma cualitativa, con el cual las compañías eléctricas han medido los niveles de confiabilidad [10].

Se han establecido de manera general cuatro tipos de índices distintos dependiendo del tipo de límite que se está vigilando [41] llamados por sus siglas en inglés APRI (*Amperage or Thermal overload*), VPRI (*Voltage violation*), VSPRI (*Voltage instability*) y LLPRI (*Load loss*).

1) Índice de confiabilidad para sobrecargas.

$$APRI = \sum_{i=1}^{Simulaciones} Probabilidad_de_salida_i * Aimpacto_i$$

Donde $Aimpacto_i$ es la sobrecarga térmica por encima del límite térmico de la línea provocada por la i -ésima situación crítica. El impacto se encuentra medido en términos de MVA.

2) Índice de confiabilidad de voltaje.

$$VPRI = \sum_{i=1}^{Simulaciones} Probabilidad_de_salida_i * Vimpacto_i$$

Donde $Vimpacto_i$ es la desviación de voltaje por encima y por debajo de los límites acotados para la barra, considerando que esta desviación es provocada por la i -ésima situación crítica. El impacto se encuentra medido en términos de kV.

3) Índice de confiabilidad en estabilidad de voltaje.

$$VSPRI = \sum_{i=1}^{Simulaciones} Probabilidad_de_salida_i * VSimpecto_i$$

Donde $VSimpecto_i$ es el impacto en la estabilidad de tensión causado por la i -ésima situación crítica. Este impacto puede tomar valores de 1 (uno) a 0 (cero), lo que representa que esta situación puede causar inestabilidad de tensión o que este permanezca estable respectivamente.

4) Índice de confiabilidad para la pérdida de carga.

$$LLPRI = \sum_{i=1}^{Simulaciones} Probabilidad_de_salida_i * LLSimpecto_i$$

Donde $LLSimpecto_i$ es la pérdida total de carga a causa de la i -ésima situación crítica. El impacto de pérdida de carga es medido en MW.

La probabilidad de salida se calcula teniendo en cuenta que sólo existen dos estados para los componentes del sistema: Disponible (A) e Indisponible (U). No se considera estados intermedios en los cuales posiblemente el elemento pudiese trabajar.

$$Probabilidad_de_salida = \sum_{c_i \in U} u(c_i) \sum_{c_j \in A} a(c_j)$$

Donde $u(c_i)$ significa que el componente c_i está disponible y $a(c_j)$ significa que esta indisponible.

3.4.10 Índice de severidad híbrido (NERC).

La corporación para la confiabilidad eléctrica de Norte América (NERC) considera tres tipos de indicadores: índice de severidad del riesgo (SRI), el índice del impacto por pérdida de un componente del sistema (EDI) y el índice de relevancia del cumplimiento de una regla (KCMI).

El índice SRI se calcula como:

$$SRI_{event} = W_L \cdot MW_L + W_T \cdot N_T + W_G \cdot N_G$$

Donde

SRI_{event}	Índice de severidad del riesgo de un evento (indicador diario)
W_L	Peso relativo del 60%.
MW_L	variable normalizada de la pérdida de carga (porcentaje, MW)
W_T	Peso relativo del 30%.
N_T	Variable normalizada de la pérdida del número de líneas de transmisión (porcentaje)
W_G	Peso relativo del 10%.
N_G	Variable normalizada de la pérdida de generación (porcentaje)

SRI define un rango desde cero (sin elementos fuera del sistema) a 1.000 (desconexión por más de 12horas/día de todos los elementos del sistema). Su duración puede ser a nivel mensual o anual.

El índice EDI se deriva del índice SRI y se calcula como:

$$EDI = \frac{(Duración\ en\ días - \sum SRI)}{Duración\ en\ días}$$

El EDI define un rango de 0 a 100.

* <http://www.nerc.com/pa/RAPA/ri/Pages/default.aspx>

El índice KCMI se calcula como:

$$KCMI = 100 - \sum (W_V \cdot N_V / N_R)$$

KCMI	Índice de cumplimiento de estándares para un periodo específico.
W_V	Peso relativo de la violación de una regla/requerimiento.
N_V	Número de violaciones no mitigadas para un requerimiento en particular.
N_R	Número de entidades registradas necesarias para cumplir con el requerimiento seleccionado.

3.5. Metodologías de evaluación de la confiabilidad en la operación

Las metodologías de evaluación de confiabilidad se diferencian principalmente en la manera como se seleccionan los estados de los componentes. El modelo de contingencia de los componentes que se podrían utilizar es un aspecto transversal a las metodologías, y determina la cantidad de estados en que se puede encontrar cada componente y la probabilidad de que el componente se halle en dichos estados.

El primer paso es seleccionar las contingencias que se encuentren comúnmente por encima de cierto nivel de credibilidad. Luego se aplica una enumeración (ranking) y selección de contingencias ejecutada con la herramienta más adecuada según el nivel de complejidad de la red, con el fin de categorizar las contingencias en diferentes niveles, de acuerdo a su impacto en la operación del sistema [42]. Las contingencias más críticas son entonces materia de análisis de los efectos de la contingencia. Para la selección de contingencia se deben tener claro conceptos como:

- **Credibilidad** [10]: Se define como la configuración de la red, la ocurrencia de un corte y las condiciones operativas que son razonablemente probables de ocurrir.
- **Severidad** [10]: Se define como la medida en que se violan los criterios operativos en estado de falla. Evidentemente los estados con líneas sobrecargadas al 104% y 110% tienen diferente severidad.

Antes de presentar los métodos y las herramientas para la valoración de la confiabilidad, debe recordarse la distinción entre las dos principales aproximaciones en el análisis de la confiabilidad: métodos analíticos y simulación de Monte Carlo. La diferencia principal radica en cómo son elegidos los estados para cada enfoque. En los métodos analíticos tales como la enumeración de contingencias, las contingencias son seleccionadas inicialmente por técnicas de monitoreo y luego por un criterio de violación de límites operativos en estado de falla [43], [44]. La simulación de Monte Carlo selecciona la contingencia basándose en un muestreo aleatorio [43], [45]–[47]. También existe la posibilidad de construir modelos híbridos de selección que combinan la enumeración de estados con métodos de simulación Monte Carlo, como se presenta en las referencias [48], [49].

Los métodos de Monte Carlo pueden ser superiores cuando se considera un gran número de contingencias, mientras que la enumeración de contingencias es mejor con un número

pequeño de contingencias a considerar [37]. Usando el análisis planteado por la enumeración de contingencias es posible identificar estados no seguros que el criterio $N-1$, por ejemplo, no puede identificar [16].

Para la selección de estados en un sistema complejo existen varias metodologías, las más ampliamente utilizadas se listan a continuación [50]:

- Enumeración de estados.
- Monte Carlo no secuencial.
- Monte Carlo secuencial - muestreo de duración de estados.
- Monte Carlo – muestreo de transición de estados.

La metodología de enumeración de estados consiste en listar todos los estados posibles en los que se puede encontrar el sistema de potencia eléctrica, para posteriormente hacer el análisis de si el sistema bajo un estado en específico puede satisfacer la demanda. En este punto puede verse que es una tarea realmente compleja puesto que en los sistemas a gran escala como es el caso de Colombia el número de estados crecerá de manera exponencial con el número de elementos presentes en el sistema, lo que vuelve la enumeración de estados una tarea compleja y computacionalmente demasiado exigente. Ya que la selección de todos los posibles estados no es factible, debe predefinirse un criterio de selección para tomar sólo un subconjunto de todos los posibles estados.

Generalmente se utilizan los criterios $N-1$ o hasta contingencias en dos elementos al mismo tiempo, criterio $N-2$. El problema de esta clase de simplificaciones es que podrían obviar estados, que además de tener alta probabilidad de ocurrencia, tienen alto impacto en cuanto afectaciones, con lo que contribuirían de manera no despreciable a los índices de confiabilidad [50].

Anteriormente se listó una serie de herramientas para la selección de estados, donde se presentan predominantemente las técnicas de Monte Carlo como herramienta principal; debe definirse entonces un criterio de selección sobre una técnica secuencial y no secuencial. La selección de una técnica secuencial sobre una no secuencial o viceversa depende del análisis histórico del sistema en específico. Las técnicas no secuenciales consideran cada intervalo de tiempo de manera independiente y por esto no pueden modelarse eventos correlacionados en el tiempo o eventos secuenciales. Los métodos secuenciales, sin embargo, toman cada intervalo (usualmente 1 hora) en orden cronológico [51]. En un caso práctico, por ejemplo, se recomienda el uso de técnicas de Monte Carlo secuenciales para aquellos sistemas cuyo desempeño actual depende de las condiciones pasadas del sistema [32].

Modelamiento de agentes externos

Para poder desarrollar una evaluación detallada de la confiabilidad, deben modelarse la influencia de agentes externos y todos los factores relevantes del sistema [16]. Entre los factores externos típicos que amenazan la operación del sistema se han identificado los siguientes:

- Riesgo debido a fenómenos naturales o climáticos.
- Aspectos técnicos y operacionales.
- Errores humanos.
- Sabotaje.

Existen varios métodos para modelar la relación entre agentes externos y fallas del sistema. Algo común entre todos estos métodos es usar la frecuencia de falla de los componentes. De hecho la mayoría de las metodologías de evaluación probabilística de la confiabilidad usan la frecuencia de falla como un dato de entrada importante para sus modelos [16], [32].

Existen diferentes aproximaciones propuestas para modelar el riesgo causado por agentes externos del tipo ambiental o climático, los modelos más comunes involucran los efectos del clima. En las referencias [9], [52] se presenta una aproximación para modelar la influencia de las diferentes condiciones climáticas en la seguridad dentro de la ventana temporal del análisis operacional. Una vez dados los supuestos puede calcularse la frecuencia de falla de los componentes para la condición climática dada. Para la inclusión del clima como componente fundamental en la confiabilidad de los sistemas de potencia eléctrica se tienen principalmente dos vertientes [16]:

- Pronóstico del clima. Este es generalmente utilizado para el marco de la operación.
- Datos estadísticos son generalmente usados en el marco de la planeación.

El pronóstico del clima es usado como un indicador de la seguridad en el marco de la operación del sistema. Esto quiere decir que los reportes de un clima eminentemente extremo es interpretado como una reducción en la seguridad del sistema [16]. Los métodos estadísticos que dan cuenta del comportamiento climático son generalmente utilizado para:

- Tasas de falla de los componentes.
- Variación estacional.
- Situaciones extremas como deslizamientos, sequías, tormentas, etc.

Desde el punto de vista de la metodología de evaluación de la confiabilidad también es importante el modelo de contingencia de los componentes; en este caso se consideran las salidas forzadas de los componentes del sistema de potencia eléctrica. Dichas salidas pueden ser divididas principalmente en:

1) Contingencias forzadas reparables [34], [50]:

Las contingencias forzadas reparables enmarcan aquel tipo de contingencias que no pueden predecirse, pero que no significan una salida definitiva del equipo. Pueden ser modeladas mediante dos estados posibles del componente: “disponible” y “no disponible” como se indica en las referencias [53], [8], [7], [54], [39]. Este modelo es básico para la evaluación de la confiabilidad de los sistemas.

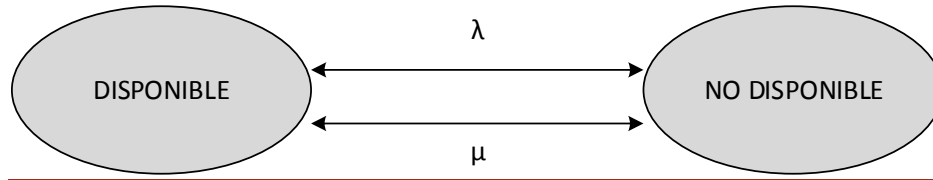


Figura 3-2 Espacio de estados para una contingencia reparable de un componente

En la Figura 3-2 se muestran los dos espacios posibles, donde λ representa la tasa de falla y μ la tasa de reparación del componente. La indisponibilidad promedio del componente puede ser determinada mediante la siguiente ecuación.

$$U = \frac{\lambda}{\lambda + \mu} = \frac{MTTR}{MTTF + MTTR} = \frac{f \times MTTR}{8760} = fr$$

$$\lambda = \frac{1}{d}$$

$$\mu = \frac{1}{r}$$

$$f = \frac{1}{d + r}$$

$$f = \frac{\lambda}{1 + \lambda r}$$

$$\lambda = \frac{f}{1 - fr}$$

$$d = \frac{MTTF}{8760}$$

$$r = \frac{MTTR}{8760}$$

Donde MTTF es el tiempo medio de falla (horas) y MTTR es el tiempo medio de reparación en horas por sus siglas en inglés y f es la frecuencia promedio de falla (fallas/años). Es importante no confundir esta última con la tasa de falla λ .

2) Contingencia forzada no reparable fortuita [50].

Este tipo de contingencias corresponde a los eventos fortuitos que tienen un desenlace fatal sobre la vida del elemento. Este tipo de eventos se puede modelar como una distribución exponencial [50] ya que esta no posee memoria, al igual que un evento de estas características no depende de la edad del equipo [50]. Al ser una falla no reparable, se deben tener consideraciones respecto al tiempo que toma reemplazar el equipo.

3.6. Introducción de criterios probabilísticos operativos en el despacho económico

A continuación se describen conceptualmente algunos criterios de confiabilidad sobre los cuales se pueden tener resultados interesantes en etapas posteriores del proyecto. En

informes posteriores se presentarán los modelos matemáticos más detallados que reflejan los conceptos allí plasmados. A su vez, se muestran los distintas metodologías en la operación de los sistemas de potencia orientadas a las restricciones de seguridad (preventiva, correctiva o con base en el riesgo).

3.6.1. Despacho económico con restricciones de seguridad (preventivo (P)-SCED)

Actualmente, el Centro Nacional de Despacho (CND) implementa el criterio de seguridad N-1 para garantizar una operación confiable del SIN. Sin embargo, en algunos casos se llevan a cabo programas de despacho donde se implementa un criterio N-k donde k igual o mayor a 2 (situaciones de CAOP). Este criterio establece que el sistema debe ser capaz de soportar la salida no programada de una línea de transmisión, o de un transformador, o de una unidad de generación. Es decir, ante cualquiera de estas contingencias, una a la vez, el nuevo punto de operación del sistema será tal que los límites operativos de líneas y transformadores seguirán estando dentro de los límites permitidos.

En la literatura técnica, al proceso de despacho con restricciones de seguridad N-1 se le conoce como “preventive SCED (security-constrained economic dispatch)” [55], [56]. La palabra preventivo es usada para ilustrar que todas las decisiones tomadas en cuanto al despacho de generación son tales que garantizan la seguridad del sistema ante la ocurrencia de cualquier contingencia en el sistema. Desde el punto de vista técnico, el despacho con criterio de seguridad N-1 es un problema de optimización donde el espacio de solución es muy restrictivo dado que se deben garantizar todas las condiciones operativas ante cualquier contingencia.

Este espacio de solución acotado resulta en un alto sobre costo operativo cuando se compara con el despacho base (sin restricciones de seguridad). El sobre costo es resultado de la utilización de recursos fuera de mérito para satisfacer la confiabilidad exigida al sistema.

Dado que este criterio de confiabilidad no emplea probabilidades de ocurrencia de contingencias, se dice que es determinístico. Por lo tanto, cada una de las contingencias a tener en cuenta es considerada asumiendo que puede ocurrir con la misma probabilidad que cualquiera otra. Por lo tanto, el costo operativo que implica este criterio de seguridad puede ser extremadamente alto en cuanto se está protegiendo el sistema ante algunas situaciones de bajo impacto y que en realidad tengan baja probabilidad de ocurrencia. Este es el criterio de seguridad y confiabilidad operativo que actualmente se considera en el CND para el despacho económico del sistema colombiano.

Con el fin de dar mayor claridad a los comentarios planteados, a continuación se ilustra el esquema general del modelo de optimización que encuentra un despacho económico seguro preventivo. Para esto se define K como el número de contingencias a considerar con la consideración, y k es el índice de las contingencias. Por convención, se adopta que $k = 0$ representa el estado pre-contingencia (ningún elemento se ha removido); y que $k = 1, \dots, K$ indica estados pos-contingencia. P_0 se define como el vector de generación (o despacho) del sistema, y x_k es el vector de estado (que en general considera ángulos de voltaje en un modelo de flujo de potencia DC) resultante para cada uno de los posibles estados $k = 1, \dots, K$. Por lo tanto, P_0 y x_0 son los vectores de generación y ángulos programados

para el estado pre-contingencia. El modelo de despacho económico preventivo con restricciones de seguridad es como sigue:

$$\begin{aligned} & \text{minimizar } C(P_0) \\ & \text{sujeto a} \\ & h_k(P_0, x_k) = 0, \quad k = 0, 1, 2, \dots, K \\ & g_k(P_0, x_k) \leq g_k^{\max}, \quad k = 0, 1, 2, \dots, K \end{aligned}$$

$C(P_0)$ representa el costo de operación total del sistema, y se representa como una función de la generación programada para el estado pre-contingencia. $h_k(P_0, x_k)$ representa el conjunto de restricciones de balance de potencia nodal para cada contingencia k y se describe a través de las ecuaciones de flujo de potencia en función de la generación y las variables de estado. Y $g_k(P_0, x_k)$ es el conjunto de restricciones por límites operativos g_k^{\max} para cada uno de los estados $k = 0, 1, 2, \dots, K$. Estos pueden ser flujos máximos por las líneas.

El punto principal de las funciones h y g es que la generación siempre será P_0 para todos los estados pos-contingencia $k = 0, 1, 2, \dots, K$. Esto quiere decir que ante la ocurrencia de cualquier contingencia, el despacho de generación P_0 debe ser siempre el mismo y debe cumplir con todas las restricciones impuestas en el modelo (las de flujo de carga y límites operativos). Por lo tanto, ante cualquier contingencia, el despacho P_0 debe ser tal que los flujos de potencia resultantes (que son función de las variables de estado x_k) deben permanecer entre los límites establecidos. Esta característica es precisamente lo que hace que el despacho sea preventivo.

3.6.2 Despacho económico con restricciones de seguridad (correctivo(C)-SCED)

El despacho económico con criterios de seguridad correctivos es una alternativa más flexible que el despacho económico preventivo. Uno de los primeros aportes en esta área fue hecho por Monticelli [57]. La idea de las acciones correctivas se basa en que no necesariamente se deben tomar medidas preventivas para todas las contingencias del tipo N-1, sino que se puede permitir que ante algunas contingencias se tengan medidas correctivas ejecutables rápidamente (como re-despacho de generación, ajuste de taps, re-despacho de potencia reactiva, entre otros) para ser implementadas en la operación una vez la contingencia ha ocurrido.

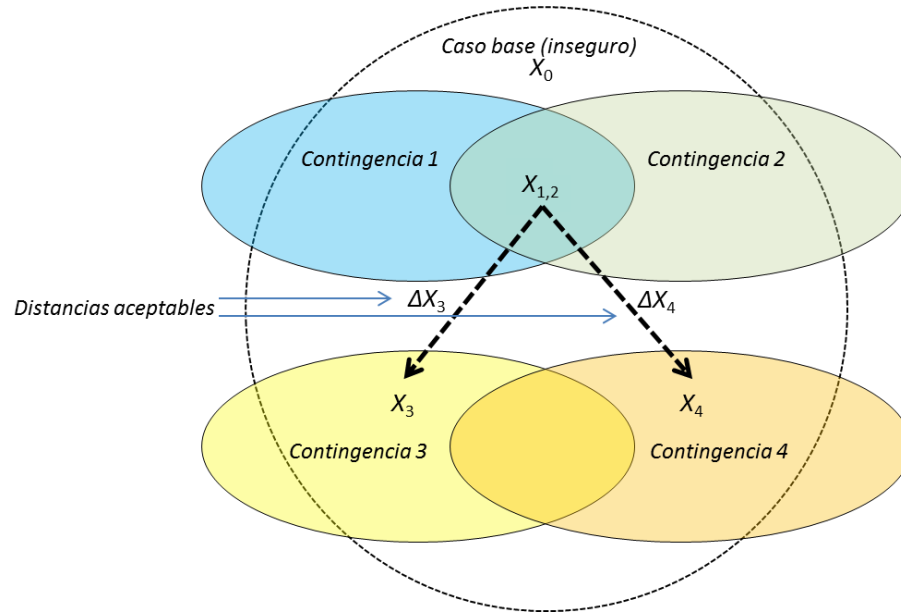


Figura 3-3 Espacios de solución de despacho económico preventivo y correctivo. Adaptado de [58]

En la Figura 3-3, se muestra la relación existente entre el despacho económico preventivo y correctivo. Allí se ilustran los espacios de decisión para el caso base (sin restricciones de seguridad) y para 4 contingencias. El caso base posee el espacio de decisión más flexible, por lo tanto permite encontrar despachos de generación económicos. Sin embargo, cuando se establecen criterios de seguridad en modo preventivo, el espacio de decisión del despacho se convierte en la intersección de los espacios de decisión resultantes de la consideración de las diferentes contingencias. En términos prácticos, se debe encontrar un despacho de generación tal que satisfaga todos los criterios operativos en todos los posibles estados pos-contingencia.

Por ejemplo, en la Figura 3-3, se observa que las contingencias 1 y 2 comparten un espacio de decisión común. Por lo tanto, allí es donde se encuentra el despacho económico $X_{1,2}$ con seguridad $N-1$ que cubre ambas contingencias. Sin embargo, el despacho económico con criterios de seguridad preventivos pudiera no ser factible ya que los recursos de un sistema pueden no ser suficientes para cubrir el espacio de decisiones restrictivo que impone dicho criterio. En la Figura 3-3, se observa que ante la ocurrencia de las contingencias 3 y 4 el criterio de seguridad preventivo $N-1$ no sería factible.

Como medida alternativa y flexible, se plantea el criterio de seguridad correctivo $N-1$ que permite encontrar planes correctivos ante la ocurrencia de algunas contingencias. Por ejemplo, como se ha mencionado, en la Figura 3-3, se tiene un despacho $X_{1,2}$ que cubre las contingencias 1 y 2, pero se permite realizar acciones correctivas ΔX_3 y ΔX_4 que deben ser implementadas ante la ocurrencia de las contingencias 3 y 4. Dado que la ocurrencia de cualquier contingencia puede amenazar la seguridad del sistema, es necesario que dichas acciones correctivas lleven el sistema de una manera rápida y segura hasta los nuevos puntos operativos X_3 y X_4 . Básicamente, estas acciones remueven las sobrecargas por límite

térmico en el sistema. Por eso es necesario que las acciones correctivas ΔX_3 y ΔX_4 deban ser pequeñas en magnitud para lograr que sean llevadas a cabo rápidamente.

Las acciones correctivas, en términos generales, pueden ser: generación de potencia activa y reactiva, cambio de taps en transformadores, o voltajes controlados [58]. Posiblemente, la acción correctiva que puede ser implementada con menor dificultad es la generación de potencia activa ya que se puede modelar matemáticamente dentro de la herramienta de optimización para el despacho económico que tiene XM usando el flujo de potencia DC. La inclusión de modelos de potencia reactiva, taps en transformadores, y voltajes controlados, requiere que el modelo eléctrico de la red esté muy ajustado al sistema real. De lo contrario, el modelamiento de la red AC no es válido y por lo tanto los resultados no tendrían la validez esperada.

La rapidez con que se lleven a cabo los ajustes correctivos depende claramente de los recursos del sistema. Por ejemplo, las rampas de subida y bajada de algunas plantas son las limitantes más importantes a tener en cuenta en este esquema de confiabilidad. Por esta razón es importante establecer los potenciales recursos con que se cuenta en el sistema colombiano en caso de proceder a explorar este criterio de confiabilidad operativo.

Con el fin de aclarar los comentarios planteados, a continuación se ilustra el esquema general del modelo de optimización que encuentra un despacho económico seguro correctivo. Nuevamente, se define K como el número de contingencias a considerar con la consideración, y k como el índice de las contingencias. También $k = 0$ representa el estado pre-contingencia, y $k = 1, \dots, K$ indica estados pos-contingencia. x_k es el vector de estado resultante para cada uno de los posibles estados.

Contrario al modelo de despacho seguro (con criterio $N-1$) preventivo, en el correctivo se tiene un despacho de generación P_k diferente para cada contingencia. Es decir, para cada estado pos-contingencia se programan acciones correctivas realizables. Sin embargo, P_0 y x_0 siguen siendo los vectores de generación y ángulos programados para el estado pre-contingencia. El modelo matemático del despacho económico correctivo con restricciones de seguridad es:

$$\begin{aligned} & \text{minimizar } C(P_0) \\ & \text{sujeto a} \\ & h_k(P_k, x_k) = 0, \quad k = 0, 1, 2, \dots, K \\ & g_k(P_k, x_k) \leq g_k^{\max}, \quad k = 0, 1, 2, \dots, K \\ & |P_k - P_0| \leq \Delta P_k^{\max}, \quad k = 1, 2, \dots, K \end{aligned}$$

Al igual que en el modelo preventivo, $C(P_0)$ representa el costo de operación total del sistema, $h_k(P_k, x_k)$ representa el conjunto de restricciones de balance de potencia nodal para cada contingencia k . Y $g_k(P_k, x_k)$ es el conjunto de restricciones por límites operativos para cada uno de los estados $k = 0, 1, 2, \dots, K$. Estos pueden ser flujos máximos por las líneas.

Se observa que el conjunto de restricciones para cada estado $k = 0, 1, 2, \dots, K$ tiene su propio conjunto de variables de decisión P_k , esto logra que se pueda encontrar las acciones correctivas o ajustes en generación para satisfacer las restricciones de límites operativos. Obviamente, dichos ajustes son limitados de acuerdo a los recursos de generación en el sistema. Por lo tanto, deben ser restringidos y no pueden ser muy diferentes a lo programado en el despacho P_0 . Para capturar esta situación en el modelo matemático, se plantea el conjunto de restricciones que limita los cambios/ajustes de generación mediante ΔP_k^{\max} . Estos parámetros determinan el máximo cambio permitido en generación con respecto al punto de operación P_0 , y es exactamente lo planteado con las “distancias aceptables” de la Fig. 3-3. Una manera de determinar los ΔP_k^{\max} es multiplicando las rampas de cada una de las unidades de generación (MW/minuto) por el tiempo que se tiene disponible para reducir las posibles sobrecargas de los circuitos afectados por cada contingencia.

Como se acaba de observar, permitir acciones correctivas en el despacho permitiría usar los recursos del sistema de manera que la confiabilidad (o seguridad) no resulte afectada. Y al mismo tiempo los costos operativos del sistema pueden ser reducidos. De hecho, esto es lógico porque el modelo de despacho correctivo tiene una mayor cantidad de variables de decisión, por lo tanto tiene la oportunidad de encontrar soluciones menos costosas. Es importante mencionar que este modelo se convierte en un despacho preventivo si todos los ΔP_k^{\max} se hacen cero. También es posible prohibir ajustes en generación para aquellas contingencias cuya probabilidad de ocurrencia es mayor. Esto permitiría mantener una actitud conservadora respecto a la seguridad del sistema, pero a la vez se pueden reducir los costos operativos al permitir acciones correctivas para eventos o contingencias con baja probabilidad de ocurrencia.

3.6.3 Despacho económico basado en riesgo

Se ha mencionado que lograr una operación confiable y segura del SIN implica costos adicionales, los cuales son conocidos como restricciones. Sin embargo, es fundamental que el despacho económico provea puntos de operación que balanceen la confiabilidad y el costo por restricciones. De acuerdo a la literatura [59]–[61], este modelo presenta beneficios tanto en confiabilidad (riesgo) como en economía (costo).

3.6.3.1 Indicador de riesgo

Muchos esfuerzos se han realizado [38], [62], [63] para cuantificar el nivel de riesgo y evaluar económicamente las decisiones operativas que provee el despacho económico preventivo o SCED. Como conclusión, han definido un indicador probabilístico de riesgo del sistema para el despacho, que es evaluado ante la ocurrencia de múltiples contingencias [64]. Ante la ocurrencia de una contingencia, los flujos en el sistema se ajustan y puede ocurrir que múltiples líneas queden cargadas con niveles muy cercanos al 100%. De acuerdo al indicador de riesgo, esta situación, aunque es segura (pues no se violan los límites operativos) es riesgosa ya que gran parte del sistema estaría operando muy cerca al límite.

Por el contrario, si inclusive después del evento muy pocas líneas resultan con un 101% de carga por ejemplo, se tiene un sistema con menor indicador de riesgo ya que una menor parte del sistema presenta una leve sobrecarga.

Las señales de riesgo, de acuerdo a los trabajos mencionados, se calculan en términos de la severidad media del sistema para cada despacho, teniendo en cuenta no sólo las sobrecargas pos-contingencia de los elementos sino también la probabilidad de ocurrencia de la contingencia. Por esta razón, incluir las probabilidades de contingencias y la severidad en el sistema es lo que propone como indicador de riesgo [64], [65]. En cuanto al cálculo de probabilidades de contingencias, algunas metodologías han sido propuestas en las referencias [63], [66].

Matemáticamente, el indicador de riesgo es determinado como un el valor esperado de la severidad del sistema. Y la severidad del sistema se cuantificará para cada uno de los estados del sistema. Cada uno de éstos es caracterizado por la ocurrencia de una contingencia.

Sea N el número de contingencias a las que está expuesto el sistema, E_i el estado en el que se encuentra el sistema ante la ocurrencia de la i -ésima contingencia, y $Sev(.)$ La función que determina la severidad del sistema en función del estado. Entonces, el riesgo se define como [60]:

$$Riesgo = \sum_{i=1}^N Pr(E_i)Sev(E_i)$$

Este indicador de riesgo será más influenciado por la severidad (o consecuencia) de los eventos más probables y con alto impacto. Por lo tanto, las herramientas de toma de decisiones buscan proteger el sistema en menor grado de aquellas contingencias con bajo impacto (o severidad) y baja probabilidad de ocurrencia. Esta es una ventaja de este indicador con respecto un criterio determinístico ya que éste no lograría diferenciar la probabilidad de ocurrencia de las contingencias. De hecho, todas son consideradas por igual. Como consecuencia, las decisiones operativas resultan ser conservadoras de manera que el sistema esté protegido ante contingencias probables y no tan probables ocasionando altos costos operativos.

3.6.3.2 Probabilidad de contingencia

En general, cuando el criterio $N-1$ es impuesto en el análisis, las probabilidades para la salida simultánea de dos o más elementos se fijan en cero. Como resultado, se tiene que la suma de las probabilidades de cada una de las contingencias (donde se considera la salida de sólo un elemento a la vez) más la probabilidad del estado “normal” tiene que ser uno. El estado “normal” es aquel donde se considera el sistema completo (no ha perdido ningún elemento).

En [63], [66] se menciona que no es adecuado usar las probabilidades de contingencia mediante los modelos de Markov de dos estados: disponible y no disponible. Esta probabilidad indica en promedio la probabilidad de que la unidad esté en el estado “disponible” sobre un período largo. Básicamente, resultan de evaluar $t \rightarrow \infty$ en el modelo de dos estados de Markov, son probabilidades de estado estable. En la misma referencia se menciona que este método es útil para modelos de planeación de largo plazo, pero no para criterios operativos donde las probabilidades de salida son afectadas por las condiciones climáticas o condiciones a las cuales están expuestos los elementos.

En dichas referencias [63], [66] se ilustra un método basado en regresión lineal para determinar la tasa de fallas de una línea de transmisión en función de las condiciones climáticas (temperatura, velocidad del viento), ubicación geográfica, nivel de tensión y longitud de la línea. Estas tasas de falla son usadas para determinar la probabilidad de la próxima falla del componente usando un proceso estocástico de Poisson. Una conclusión importante de dichos estudios es que la tasa de fallas no es constante a lo largo del día, lo cual hace que la probabilidad de pérdida de la línea sea también variable.

Finalmente, si se ha calculado cada λ_i , que es la tasa de falla (# de fallas por hora) del evento E_i , se puede determinar la probabilidad de cada evento (o estado) E_i usando la siguiente expresión [60]:

$$Pr(E_i) = (1 - e^{-\lambda_i})e^{-\sum_{j \neq i} \lambda_j}$$

Esta es la probabilidad de que ocurra el evento E_i por lo menos una vez en la próxima hora garantizando que los demás eventos no ocurrirán. Sin embargo, en algunos estudios como [59], se asume que la probabilidad de salida de una línea, de manera aproximada, es proporcional a su longitud o a su reactancia.

3.6.3.3 Severidad de sobrecarga

Esta función, denotada por $Sev(.)$, mide el impacto de la ocurrencia de una contingencia a través de la sobrecarga en un elemento. Esta determina el porcentaje de violación del límite operativo del elemento en cuestión cuando una contingencia ocurre. Para una línea de transmisión, esta función debe ser cero cuando su flujo pos-contingencia está por debajo de su límite operativo, pero debe reflejar el nivel de sobrecarga cuando el flujo pos-contingencia es mayor que el límite operativo.

La Figura 3-4 ilustra dos funciones de severidad propuestas en la literatura [59], [60], [67]. $flujo_{L-i}$ es el flujo pos-contingencia de la línea L ante la ocurrencia de la contingencia i , y $flujo_{Lmax}$ es el límite operativo de la misma línea. Cada una de las dos funciones de severidad ilustradas refleja que cuando el flujo pos-contingencia alcanza una fracción c de su límite operativo, se empieza a tener un indicador de impacto o severidad que finalmente se reflejaría en el indicador de riesgo. Se sugiere que dicha fracción c sea seleccionada por

el operador de acuerdo a su actitud con respecto al riesgo. Sin embargo, un valor típico es alrededor de 0.9.

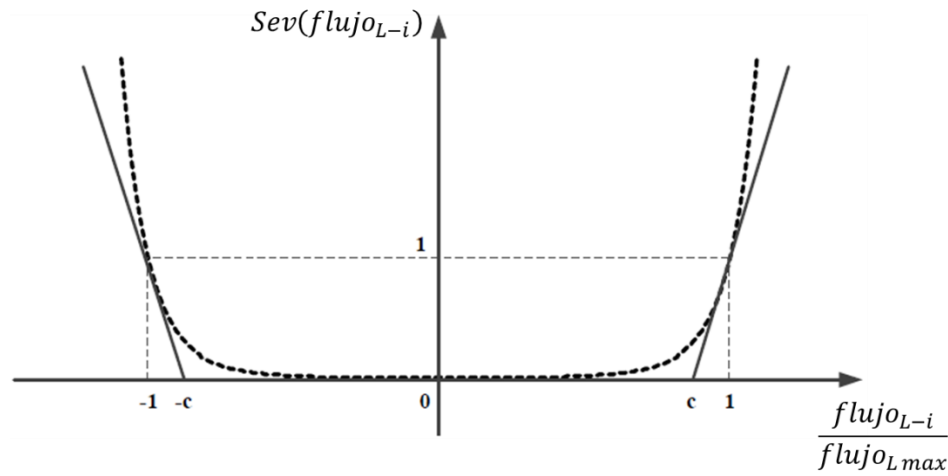


Figura 3-4 Función de severidad de sobrecarga de una línea. Adaptada de [60]

Cuando $Sev(.)$ es mayor que 1, se tiene que la contingencia tiene un impacto importante sobre el circuito. Esto indica una sobrecarga en el circuito después de la ocurrencia de la contingencia. Es importante mencionar que ante una contingencia dada, se requiere modelar la función de severidad para cada circuito y así determinar la severidad (o el impacto) de la contingencia sobre el sistema.

Las dos funciones planteadas en la Fig.3-4 son convexas, lo cual facilita su introducción a los modelos de optimización de despacho económico. Sin embargo, la función lineal (línea continua) se puede considerar en modelos de programación lineal.

3.6.3.4 Modelamiento matemático

La metodología resultante de incorporar el indicador de riesgo (y la función de severidad para cada circuito) junto con la posibilidad de que muy pocos circuitos se sobrecarguen ante un evento, se ha denominado despacho económico con restricciones de seguridad y riesgo (RB-SCED: risk-based security-constrained economic dispatch) [59], [65], [67]. El RB-SCED también se puede implementar desde el punto de vista preventivo y correctivo. En cualquiera de los dos casos, se impone el criterio $N-1$ de manera más relajada, pero al mismo tiempo se impone que el riesgo, entendido como el valor medio de la severidad del sistema, no sobrepase un umbral.

3.6.3.5 Despacho económico preventivo basado en riesgo

Al igual que el despacho económico preventivo, el objetivo es también obtener decisiones operativas P_0 pero garantizando un umbral de riesgo para el sistema definido como una fracción de $Risk^{max}$. El modelo a presentar es preventivo en el sentido de que el despacho encontrado satisface el criterio de seguridad $N-1$. El modelo matemático sería:

$$\begin{aligned}
 & \text{minimizar } C(P_0) \\
 & \text{sujeto a} \\
 & h_k(P_0, x_k) = 0, \quad k = 0, 1, 2, \dots, K \\
 & g_k(P_0, x_k) \leq K_C g_k^{\max}, \quad k = 0, 1, 2, \dots, K \\
 & \text{Riesgo}(Pr_k, g_k(P_0, x_k)) = \sum_{k=1}^K Pr_k \sum_L Sev_L(g_k(P_0, x_k)) \leq K_R Risk^{\max}
 \end{aligned}$$

Al igual que en los modelos anteriores, $C(P_0)$ representa el costo de operación total del sistema, $h_k(P_0, x_k)$ representa el conjunto de restricciones de balance de potencia nodal para cada contingencia k . Y $g_k(P_0, x_k)$ es el conjunto de restricciones por límites operativos para cada uno de los estados $k = 0, 1, 2, \dots, K$. Los límites g_k^{\max} pueden ser modificados usando el parámetro K_C . Básicamente, lo que se plantea con este parámetro es aprovechar un poco más el sistema de transmisión permitiendo ciertos niveles de sobrecarga en el momento de una contingencia. En pre-contingencia no se permiten sobrecargas, así que $K_C = 1$ cuando $k = 0$. En [60] se exponen tres modos diferentes en la selección de K_C :

- HSM (Highly Secure Mode): consiste en hacer $K_C = 1$ para mantener el mismo nivel de riesgo que el despacho económico preventivo. Sin embargo, el despacho que se obtiene no será más económico que el despacho preventivo, pero si permite reducir el nivel de riesgo.
- ESM (Economic Secure Mode): permite modelar cargas por encima del límite de largo plazo (LTE) ante contingencias, es decir, $K_C > 1$. Es posible reducir el costo de operación permitiendo pequeños niveles de sobrecarga pos-contingencia. En este caso, la referencia [60] también plantea el uso del concepto de límites adaptables ilustrado en [14]. Allí se plantea el cálculo de la capacidad de transmisión basado en la carga del circuito pre-contingencia, la temperatura máxima del conductor, y el tiempo en el cual se puede reducir la sobrecarga.
- HEM (Highly Economic Mode): permitiendo grandes sobrecargas pos-contingencia sobre los circuitos se puede lograr una reducción en el riesgo del sistema (visto desde la separación angular y análisis de eventos en cascada [61]) y un menor costo de operación. Según [60] en este modo se puede usar el límite operativo DAL (drastic actions load) mencionado en [14]. Este es un límite de transmisión mayor pero se requiere que las acciones correctivas para disminución de sobrecarga se implementen en menos de 5 minutos.

El riesgo del sistema, calculado como el valor esperado de la severidad sobre cada uno los circuitos del sistema $\sum_{k=1}^K Pr_k \sum_L Sev_L(g_k(P_0, x_k))$, es limitado a un valor $K_R Risk^{\max}$. En algunos estudios, se plantea que $Risk^{\max}$ es el valor de riesgo al que se expone el despacho económico preventivo estudiado anteriormente. Con esta restricción se está controlando indirectamente la cantidad de circuitos con sobrecarga dado que la función Sev es un poco mayor a uno en casos de sobrecarga (y cero en casos de flujos menores al 90% del límite); por lo tanto, la suma de todas las severidades sobre el sistema da señales del número de circuitos con carga superior al 90% del límite en pos-contingencia.

Por otro lado, K_R es el factor empleado para forzar el modelo para que el despacho resultante tenga menor riesgo. Usualmente se usa un valor de referencia $K_R = 0.5$. Por lo tanto, se espera que el número de circuitos con carga resultantes del despacho basado en riesgo sea menor que en el caso del despacho preventivo. Con K_R se puede realizar un análisis de riesgo vs. economía (o costo operativo) como se muestra en la Figura 3-5.

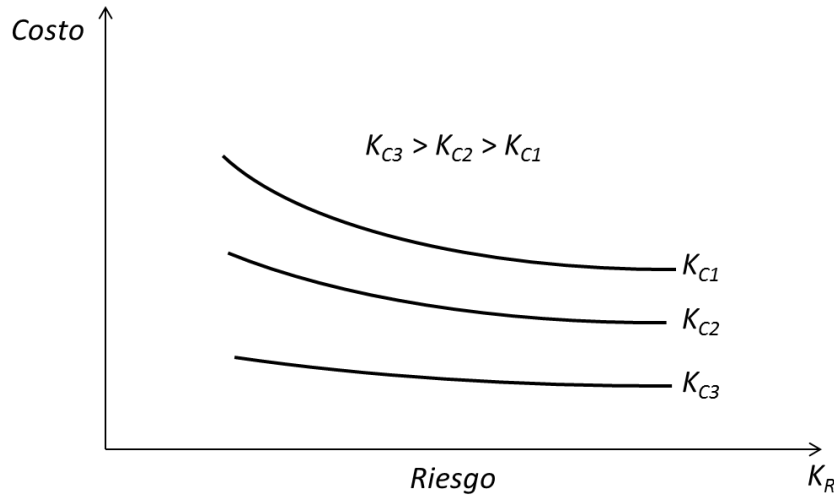


Figura 3-5 Curva costo-riesgo para diferentes K_C

Al permitir mayor indicador de riesgo se logran despachos de generación más económicos y viceversa. La referencia [59] ilustra un mecanismo para encontrar el balance (tradeoff) costo-riesgo asumiendo mediante un análisis de sensibilidad para mayor facilidad y eficiencia. Allí se plantea cómo variando K_R se obtiene una curva costo-seguridad que puede asistir el proceso de toma de decisiones en tiempo real. Como se observa en la Fig. 3-5, se espera que al permitir sobrecarga en los circuitos mediante la manipulación de K_C se puede obtener otra curva diferente costo-riesgo. Cuando K_C y K_R son ambos iguales a 1, se tiene el punto que corresponde al despacho económico preventivo (SCED). Por lo tanto, esta es una referencia importante para determinar un valor adecuado de estos parámetros para el sistema bajo estudio.

3.6.3.6 Despacho económico correctivo basado en riesgo

En este modelo se permite implementar acciones correctivas y también establecer la restricción de riesgo para el sistema como en el despacho preventivo basado en riesgo. El modelo matemático sería:

$$\begin{aligned}
 & \text{minimizar } C(P_0) \\
 & \text{sujeto a} \\
 & h_k(P_k, x_k) = 0, \quad k = 0, 1, 2, \dots, K \\
 & g_k(P_k, x_k) \leq K_C g_k^{\max}, \quad k = 0, 1, 2, \dots, K \\
 & |P_k - P_0| \leq \Delta P_k^{\max}, \quad k = 1, 2, \dots, K \\
 & \text{Riesgo}(Pr_k, g_k(P_0, x_k)) = \sum_{k=1}^K Pr_k \sum_L Sev_L(g_k(P_k, x_k)) \leq K_R Risk^{\max}
 \end{aligned}$$

Los criterios en la selección de los parámetros K_C y K_R permanecen intactos. Los aspectos a tener en cuenta son los tiempos permitidos para implementar las acciones correctivas ya que las potenciales sobrecargas que se den en el sistema deben ser mitigadas en tiempos relativamente cortos. Estas herramientas, aunque de gran aplicabilidad para la toma de decisiones en tiempo real, requieren de importantes esfuerzos computacionales. En la referencia [60] se ilustran resultados sobre el sistema de ISO New England, el cual tiene más de 12,000 barras y más de 13,000 circuitos. Los tiempos de cómputo que se referencian en dicho estudio son superiores a las 5 horas.

3.7. Experiencias internacionales en la confiabilidad de la operación

Una vez realizada la revisión bibliográfica, es de gran importancia establecer las aplicaciones de las diferentes metodologías y criterios descritos. En ese contexto, a continuación se describen las experiencias de trece (13) mercados internacionales para analizar y establecer los conceptos a considerar en la metodología que más se adapte a las condiciones del SIN. De esta manera, lograr una operación confiable y segura del SIN donde el despacho económico provea estados de operación que permitan un equilibrio entre la confiabilidad y el costo por las restricciones operativas del sistema.

3.7.1. Mercados de análisis

El análisis de las experiencias internacionales se basó en 12 mercados (sin incluir Colombia) con características muy diversas (tipo de mercado, metodologías de despacho y criterios de confiabilidad) con el propósito de obtener un mapa representativo y actual respecto a la temática de la confiabilidad en la operación. En general, se seleccionaron 2 mercados de Oceanía (Australia y Nueva Zelanda), 3 mercados de Sudamérica (Brasil, Chile y Perú) y 6 mercados de Estados Unidos (California-CAISO, Texas-ERCOT, Nueva Inglaterra-ISO-NE, Estados del Mediooeste-MISO, Nueva York-NYISO y PJM). En los mercados de Europa y Centroamérica se seleccionó un operador representativo del sistema siendo el ENTSO-E y el EOR, respectivamente (ver Tabla 3-1).

La descripción de cada uno de los mercados se encuentra en los Anexos. Cabe destacar que en general los operadores son del tipo ISO ("Independent System Operator"). Sin embargo, en los países como Nueva Zelanda el operador de la red es a su vez el propietario de los activos de transmisión.

Tabla 3-1 Descripción de los mercados de estudio

Mercado	Operador / Tipo	Sistema (2013)	
		Capacidad (MW)	Generación (GWh)
Colombia	XM/ISO	14,360	59,642
Australia	AEMO/ISO	52,531	249,074
Brasil (1)	ONS/ISO	115,717	521,928
Centroamérica	EOR/ISO	12,798	45,735
Chile	CDEC-SIC/ISO	13,826	50,820
	CDEC-SING/ISO	3,759	17,229
Europa (2)	ENTSO-E/TSO	911,949	3,331,096
Estados Unidos	CAISO/ISO(RTO)	80,740	296,569
	ERCOT/ISO(RTO)	80,653	331,861
	ISO-NE/ISO(RTO)	34,558	112,041
	MISO/ISO(RTO)	129,341	391,867
	NYISO/ISO	37,920	140,339
	PJM/ISO(RTO)	188,937	797,100
Nueva Zelanda	Transpower/TSO	7,082	41,886
Perú	COES/ISO	7,813	39,669

(1) Datos a 2012.

ISO: operador independiente del sistema

(2) Datos con base en los registros del ENTSO-E

RTO: operador regional de la transmisión

TSO: transportador y operador del sistema.

En la Figura 3-6 se muestra la capacidad instalada de los mercados de estudio donde se destaca la energía Nuclear en los mercados de Estados Unidos y Europa. A su vez, el componente hidráulico de Colombia y Brasil.

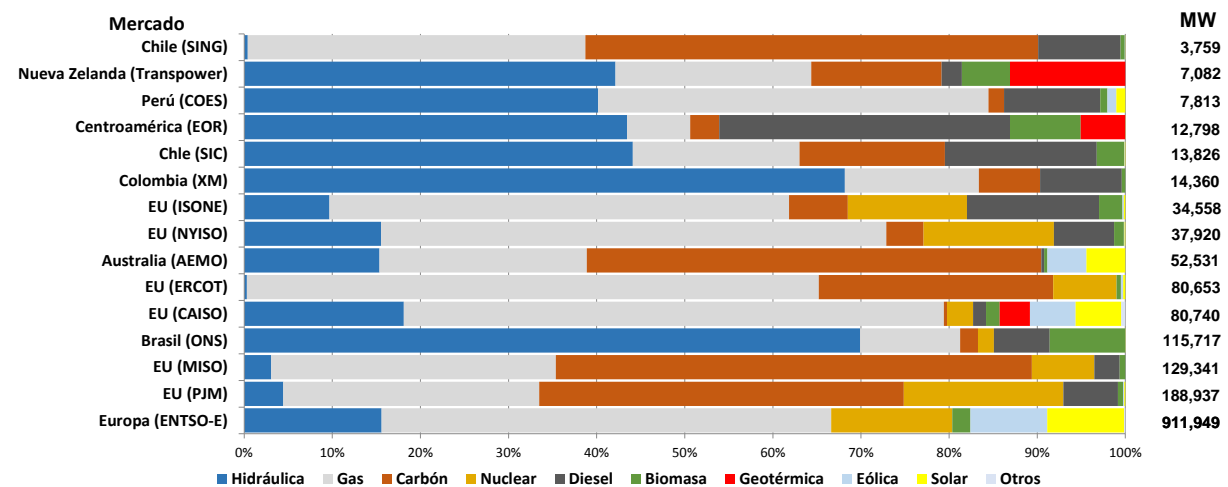


Figura 3-6 Capacidad instalada de los mercados de estudio (2013)

En la Figura 3-7 se muestra la generación, donde se destaca el alto componente hidráulico de Colombia y Brasil. La alta participación del componente “otros” del mercado CAISO corresponde a la participación de las importaciones de estados vecinos. En general, el mercado de Colombia es un mercado con características diferentes dado que su matriz

energética posee un mayor componente hidráulico y una menor participación de energía térmica base de rápida respuesta, tales como la Nuclear y las centrales a base de Gas Natural.

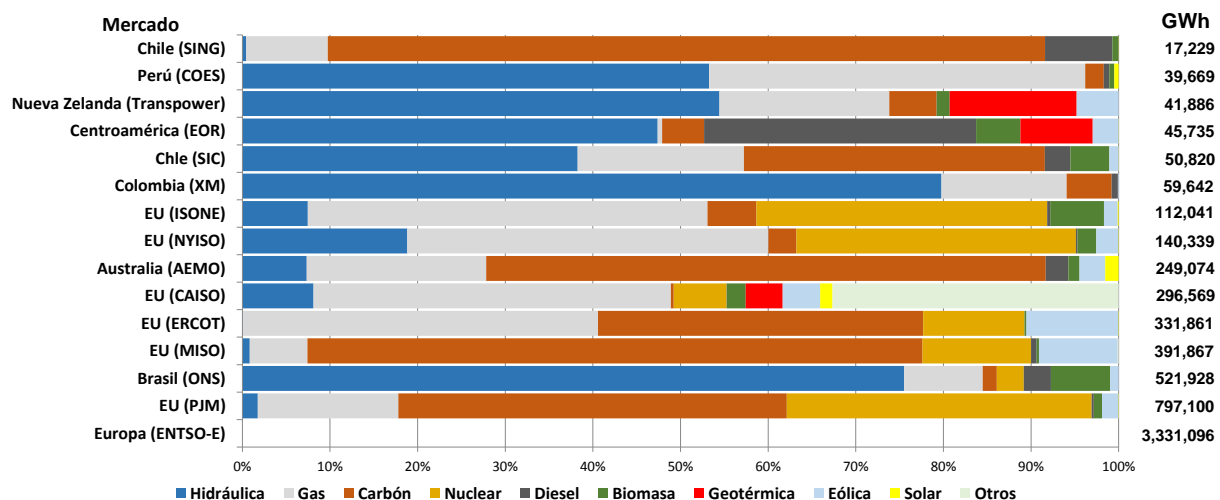


Figura 3-7 Generación de energía eléctrica de los mercados de estudio (2013)

Con base en el levantamiento de la información de los mercados de estudio (ver Anexos) se establecieron tres tipos de parámetros necesarios para evaluar la confiabilidad en la operación: la metodología del despacho económico, los criterios utilizados para evaluar la confiabilidad y los recursos del sistema eléctrico para aportar a la confiabilidad de la operación. De esta manera, para identificar y comparar con el mercado colombiano. Los parámetros son los siguientes:

1. **Operación del sistema de potencia:** Metodología implementada para realizar la operación del sistema de potencia con criterios económicos y de confiabilidad en la operación.
2. **Criterios e indicadores de confiabilidad:** Tipos de criterios determinísticos o probabilísticos implementados en la operación. Así como el desarrollo de índices para la evaluación de la confiabilidad (estados de operación o degradación del sistema, violación de límites operativos, basados en el riesgo, jerarquía, duración e híbridos).
3. **Recursos:** Análisis y evaluación de los recursos disponibles para mantener la confiabilidad en la operación. Entre ellos, generación, esquemas de desconexión automática de generación/carga, compensación, reconfiguración, o demanda flexible.

Un aspecto a resaltar es que la confiabilidad en la operación se concibe como habilidad del sistema de potencia para mantener la seguridad y suficiencia ante contingencias.

3.7.2. Metodologías para la operación del sistema de potencia

Las experiencias internacionales muestran que la metodología de despacho económico está relacionada con el tipo de mercado de energía, mercado del día siguiente o la hora siguiente (Day-Ahead Market, DAM; Hourly-Ahead Market, HAM) o el mercado en tiempo real o “spot” (RT o con criterios de confiabilidad RTC). En general, los mercados del día siguiente implementan una lista de mérito o “Unit Commitment” con criterios de seguridad y en los mercados en tiempo real generalmente se implementa un despacho económico con restricciones de seguridad (ver sección 3.6).

En la Tabla 3-2 se resumen los lineamientos de las metodologías de operación de los mercados de estudio.

Tabla 3-2 Descripción de las metodologías de operación

País (Mercado)	Aspectos a destacar
Colombia (XM)	Actualmente, el Centro Nacional de Despacho (CND) implementa el criterio de seguridad N-1 para garantizar una operación confiable del SIN. Sin embargo, en algunos casos se llevan a cabo programas de despacho donde se implementa un criterio N-K donde K igual o mayor a 2 (situaciones de CAOP). Además, se asume que las contingencias posibles tienen igual probabilidad de ocurrencia bajo un enfoque preventivo del SCED.
Australia (AEMO)	Los principios de seguridad del sistema de potencia se debe operar de modo que se mantenga en un estado de funcionamiento seguro y después de un evento de contingencia (sea o no un evento de contingencia creíble) o un cambio significativo en las condiciones del sistema de potencia, AEMO debe adoptar todas las medidas razonables para ajustar, cuando sea posible, las condiciones de funcionamiento con el fin de devolver el sistema de potencia a un estado operativo seguro tan pronto como sea práctico hacerlo, y, en cualquier caso, en un plazo máximo de treinta minutos. En ese contexto, el despacho económico que se ajusta, re-despacho, se realiza bajo un enfoque despacho económico preventivo para un conjunto de contingencias y correctivo para el resto de contingencias siempre y cuando estén dentro de la lista de contingencias con probabilidad de ocurrencia.
Brasil (ONS)	Para la confiabilidad, en cuanto a las medidas operacionales correctivas, se permite el despacho de potencia activa y reactiva (con excepción de generadores térmicos con despacho fijo). Se permite también la variación de las derivaciones de transformadores respetando sus límites o el corte de carga mínimo, calculado vía algoritmo de puntos interiores. En el caso en que se desee evaluar el riesgo operacional, el re-despacho de potencia activa es inhibido para mantener constante el flujo en las interconexiones y bajo ese contexto se concibe como un despacho económico correctivo SCED.
Centroamérica (EOR)	Dentro de la funciones del EOR, este debe evaluar el riesgo que representa para el sistema eléctrico regional la ocurrencia de contingencias. En particular, el EOR debe proponer una estrategia de respuesta a las contingencias extremas considerando que no es ni técnica ni económicamente factible diseñar un sistema que soporte todas las posibles contingencias extremas. Los criterios de seguridad se evalúan con base en las estadísticas disponibles respecto a la frecuencia de ocurrencia de contingencias simples, múltiples y extremas. A su vez, se debe establecer las consecuencias de dichas contingencias y determinar las inversiones necesarias para proteger el sistema eléctrico regional y bajo ese contexto se concibe como un despacho económico preventivo con restricciones de seguridad.
Chile (CDEC)	En la operación del sistema interconectado se debe garantizar que ante la ocurrencia de una Contingencia Simple, sus efectos no se propaguen a las demás instalaciones del sistema, aún sin el requerimiento de las reservas operacionales, y sin la salida intempestiva

País (Mercado)	Aspectos a destacar
	de alguna instalación. El operador del sistema coordinará la operación de tal forma que se asegure la confiabilidad de todas las instalaciones del Sistema de Transmisión y en general se realiza un despacho económico preventivo con restricciones de seguridad.
Europa (ENTSO-E)	<p>La operación del sistema de transmisión interconectado se basa en el principio de que cada TSO es responsable de la operación de su propio sistema. Dentro de este contexto, el criterio N-1 es utilizado, el cual asegura la seguridad de la operación anticipando que cualquier contingencia de una de lista de contingencias creíbles no debe arriesgar la seguridad de la operación del sistema interconectado. Después de cualquiera de estas contingencias, las condiciones de operación dentro del área de responsabilidad de cada TSO no deben desencadenar una salida en cascada incontrolable a lo largo de los límites del sistema de transmisión o tener un impacto fuera de sus bordes.</p> <p>Los TSO pueden aplicar diferentes medidas con el objetivo de mantener la seguridad de la operación. En particular, las medidas aplican medidas que sirven para cumplir con el criterio N-1 y mantener los límites de seguridad. Estas medidas pueden ser categorizadas Pre-falla (preventivas) y Post-falla (correctivas). Las medidas preventivas son usadas normalmente en la planeación y programación de la operación en estado de operación normal para prevenir la propagación de perturbaciones fuera del área de responsabilidad del TSO. Las medidas correctivas son acciones que son implementadas inmediatamente o relativamente pronto después de la ocurrencia de una contingencia que ocasiona que el sistema esté en un estado diferente al estado de operación normal. Con la medida correctiva el sistema debe retornar a la operación normal.</p>
Estados Unidos (CAISO)	Después de una contingencia simple, todas las instalaciones deberán estar en operación dentro de su valoración de corto plazo, límites térmicos, límites de tensión post-contingencia, los límites de estabilidad transitoria y los límites de estabilidad de voltaje. Además, no deberán producirse eventos en cascada o separación incontrolada de áreas eléctricas. En general, se implementa un algoritmo preventivo con restricciones de seguridad, tanto para el mercado DAM (SCUC) como el mercado en tiempo real (SCED).
Estados Unidos (ERCOT)	Se realiza una programación inicial de los recursos de generación (DAM) en el cual se optimizan simultáneamente tres productos diferentes: energía, servicios auxiliares y obligaciones punto a punto (las obligaciones punto a punto son instrumentos financieros asociados a las rentas de congestión). Luego, se realiza para cada hora del siguiente día operativo con el fin de garantizar que se cuenta con los recursos de generación y de servicios auxiliares necesarios de acuerdo con el pronóstico de la demanda y los análisis de seguridad de la red de transmisión. Finalmente, durante la hora de operación, se implementa un SCED para balancear la generación y la demanda teniendo en cuenta las congestiones presentes en la red de transmisión. Con el fin evaluar la confiabilidad del sistema eléctrico durante la operación, ERCOT realiza una el Estimador de Estado que a su vez alimenta el simulador de Análisis de Contingencias en tiempo real.
Estados Unidos (ISO-NE)	La reserva operacional futura y en tiempo real (<i>Forward and Real-Time Operating Reserves</i>) busca asegurarse de que haya suficientes recursos en "reserva" y realmente disponibles para la producción de electricidad a corto plazo cuando se produce un corte de suministro o una falla en la operación del sistema. La confiabilidad del sistema considera que ante la pérdida de una parte importante del sistema, o la separación involuntaria de cualquier parte de este no sea el resultado de la ocurrencia de una lista de contingencias razonablemente previsibles y que hace parte del despacho económico preventivo SCED.
Estados Unidos (MISO)	Los mercados principales son el DAM y el mercado en tiempo real. El mercado DAM utiliza la metodología de lista merito con restricciones de seguridad (SCUC). Por otra parte, se evalúa escenarios de despachos críticos por sistema y áreas (SCED), en el que se realiza un análisis de pérdida esperada de carga, trasferencias y evaluaciones dinámicas. En el MISO se soporta en el mercado de reservas operativas para responder a los requerimientos del sistema. Básicamente, se consideran dos tipos: reservas para la regulación y reservas para

País (Mercado)	Aspectos a destacar
	contingencias. Las reservas de regulación deben tener un tiempo de respuesta menor a 5 minutos y disponible en la red (AGC). Las reservas para contingencias o emergencias deben tener un tiempo de respuesta menor a 10 minutos con recursos disponibles o no en la red.
Estados Unidos (NYISO)	El NYISO considera un despacho en tiempo real con base en un modelo de despacho de seguridad con restricciones considerando múltiples períodos, donde se optimiza y se soluciona simultáneamente el suministro de la demanda (mínimo costo de oferta base), las reservas operativas y requerimientos de la regulación. Los requerimientos de confiabilidad y la lista de mérito. Se realiza una lista de mérito con restricciones de seguridad (SCUC) y un despacho económico en tiempo real. El NYISO comprometen únicamente las unidades de generación por razones de confiabilidad a petición de los propietarios (agentes) o por los requerimientos de confiabilidad del sistema. El SCUC primero evaluará el generador para su posible compromiso económico. Si es económico, el compromiso de la unidad no será considerado un compromiso de confiabilidad.
Estados Unidos (PJM)	El PJM tiene dos tipos de mercado, el DAM y el mercado en tiempo real. En el mercado DAM, se realiza la programación de los recursos del sistema bajo utilizando la metodología de lista de mérito con restricciones de seguridad (SCUC) y en el mercado en tiempo real un despacho económico con igual enfoque de seguridad y con base en la programación que se obtuvo del SCUC. Cabe destacar que las restricciones consideradas hacen parte de un análisis de contingencia AC del sistema, el cual se realiza cada hora y con el propósito de establecer la operación programada del mercado DAM o del mercado en tiempo real es factible y cumple con requerimientos de confiabilidad.
N. Zelanda (Transpower)	El operador del sistema deberá actuar como un operador razonable y prudente del sistema con el objetivo despachar los activos disponibles de manera de evitar fallas en cascada en el sistema que originen la pérdida de demanda y que surgen de (i) variaciones de frecuencia o tensión y (ii) desequilibrios de la oferta y demanda que se identifiquen producto del despacho económico preventivo con restricciones de seguridad.
Perú (COES)	Se realiza un despacho por seguridad el cual se basa en un análisis de árbol de probabilidades y estadística de falla de 10 años. La metodología hace una comparación entre el costo de la energía no suministrada (multiplicada por la probabilidad de falla) y el costo de operar unidades de generación por fuera del despacho económico. El costo del despacho por seguridad lo asumen los generadores y realiza bajo un enfoque de despacho económico preventivo con restricciones de seguridad.

En la Tabla 3-3 se muestran las metodologías que se han implementado en los países de estudio.

Cabe destacar que de los países analizados, principalmente los mercados de Norteamérica, el desarrollo e implementación de metodologías más robustas para la operación de los sistemas de potencia se generaron producto de eventos tales como el “black-out” del 2003. A partir de dicho evento, se creó un nuevo marco de política energética (Energy Policy Act 2005). Se realizaron estudios con el objetivo de evaluar y dar recomendaciones acerca de la metodología de despacho económico con restricciones de seguridad.

* <http://www.ferc.gov/industries/electric/indus-act/joint-boards/final-cong-rpt.pdf>

Tabla 3-3 Metodologías en la operación del sistema de potencia

País	Operador / Tipo	Metodología operación			
		Mercado (1)	Proceso (2)	Frecuencia (min) (3)	Método (4)
Colombia	XM / ISO	DAM (Ofertas)	UC(pD) / ED	24Horas / 60	(P)-SCED
Australia	AEMO / ISO	DAM (Ofertas) / RTM	UC(pD) / ED (OCD) (5)	30 / 5	(P-C)-SCED
Brasil	ONS / ISO	Costos declarados	UC / ED	24Horas / 30	(C)-SCED
Centroamérica	EOR / ISO	Costos declarados / Ofertas MER (6)	UC (pD) / ED	24Horas / 60	(P)-SCED
Chile	CDEC-SIC / ISO	Costos declarados	UC / ED	60	(P)-SCED
	CDEC-SING / ISO	Costos declarados	UC / ED	60	(P)-SCED
Europa (7)	ENTSO-E / TSO	BM (Ofertas) / DAM / IDM	UC / ED	60 / 30	(P-C)-SCED
	CAISO / ISO(RTO)	DAM / RTM	UC / ED	60 / 15 / 5	(P)-SCUC / (P)-SCED
	ERCOT / ISO(RTO)	DAM / RUC (8)	UC / ED	60 / 5	(P)-SCED
	ISO-NE / ISO(RTO)	DAM / RTM	UC / ED	60 / 5	(P)-SCED
Estados Unidos	MISO / ISO(RTO)	DAM / RTM	UC / ED	60 / 5	(P)-SCUC / (P)-SCED
	NYISO / ISO	DARM-RTM (Ofertas) (9)	UC / D	60 / 15 / 5	(P)-SCUC / (P-C)-SCD
	PJM / ISO(RTO)	DAM (Ofertas) / RTM	UC (RSC) / ED (SPD) (10)	60 / 5	(P)-SCUC / (P)-SCED
Nueva Zelanda	Transpower / TSO	DAM (Ofertas)	UC(pD) / ED	30 / 5	(P)-SCED
Perú	COES / ISO	Costos declarados	UC / ED	30	(P)-SCED

(1) Tipos de mercado: DAM (Day-Ahead Market), RTM (Real-Time Market), BM (Balancing Market), IDM (Intra-Day Market), RUC (Reliability Unit Commitment).

(2) Mecanismo para la programación de la operación: UC (Unit Commitment), pD (pre-Dispatch) y ED (Economic Dispatch), el cual también puede incluir re-despacho.

(3) Frecuencia para realizar la programación de la operación. Esta puede ser semanal o diaria con un horizonte de una hora, y frecuencias intrahorarias (menor a 60 minutos).

(4) Método implementado en la metodología de operación del sistema de potencia con un enfoque preventivo (P) o correctivo (C) y considerando restricciones de seguridad (SC).

(5) OCD: Over-Constrained dispatch.

(6) MER: Ofertas al Mercado Eléctrico Regional de los países interconectados.

(7) Datos con base en los registros del ENTSO-E.

(8) El proceso de lista de mérito por confiabilidad puede ser diario (HRUC) u horario (DRUC).

(9) El proceso se realiza para la programación de lista de mérito (RTC) y para la programación del despacho (RTD). Este último abarca el modo correctivo (unidades con 10-30 minutos.RTD-CAM).

(10) Incluye la metodología de lista de mérito (RSC) y la programación, precios y despacho (SPD).

Por otra parte, el avance y la integración de nuevas tecnologías de generación conlleva a cambios en los mercados implementados en Norteamérica. Producto de lo anterior la FERC estableció una nueva normativa (FERC Order No.764, No 764A y 764B) para implementar mercados en los que se puedan integrar recursos de energía variable, como la energía eólica. En particular, se recomienda el diseño de mercados intra-horarios, los cuales generalmente tiene una frecuencia de 15 minutos. Adicionalmente, se consideran riesgos producto de ataques a la infraestructura (activos físicos o intagibles-ciberataques, FER Order No. 706 y 791, Energy Independence and Security Act of 2007 -EISA) y el impacto de eventos geomagnéticos (FERC Order No.797) para los cuales se requiere mantener los nivel de confiabilidad requeridos por el sistema de potencia.

En los mercados Europeos, se destacan los procesos de integración de la Unión Europea y el desarrollo e integración de las fuentes de energía no convencionales. En general, si bien cada operador del sistema de transmisión se enfoca en su propia área, se creó un mercado de balance regional, el cual conlleva a incluir mecanismos preventivos y/o correctivos en la programación de la operación de los sistemas de potencia.

En general, se define un conjunto de recursos y su orden de prioridad para enfrentar las posibles contingencias que se presenten en el sistema y para diferentes estados (por ejemplo normal, alerta y emergencia). En la Figura 3-8 se muestran los recursos comúnmente utilizados.

* <http://www.ferc.gov/whats-new/comm-meet/2012/062112/E-3.pdf>

* <http://www.ferc.gov/whats-new/comm-meet/2012/122012/E-1.pdf>

* <http://www.ferc.gov/whats-new/comm-meet/2013/091913/E-6.pdf>

* <http://www.ferc.gov/whats-new/comm-meet/2008/011708/E-2.pdf>

* <http://www.ferc.gov/whats-new/comm-meet/2013/112113/E-2.pdf>

* <https://www.ferc.gov/whats-new/comm-meet/2014/061914/E-18.pdf>

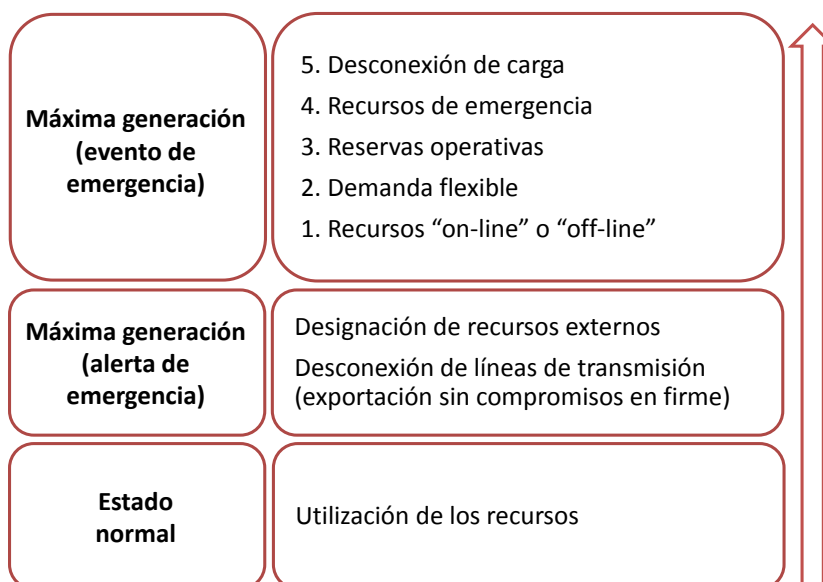


Figura 3-8 Orden genérico de requerimiento de recursos del sistema de potencia

3.7.3. Criterios de confiabilidad

La tendencia en las experiencias internacionales muestra que se implementan tanto criterios determinísticos como probabilísticos. Respecto a los criterios determinísticos, en el contexto del criterio *N-1*, se utiliza el principio básico de la falla de un componente. Se observa que criterios más robustos están condicionados al análisis del impacto y severidad de una falla de un *N-K*, $K > 1$. Por ejemplo, en los mercados de Estados Unidos la NERC utiliza como base el criterio *N-1*, pero los diferentes entes regionales que coordinan y monitorean la confiabilidad, así como los mismos operadores, pueden implementar criterios más robustos en su área de operación o zonas particulares. El CAISO aplica un criterio *N-2* pero diferencia entre activos de generación y transmisión. En el análisis de confiabilidad se considera la pérdida de los dos elementos (un activo de generación y uno de transmisión). En el caso del NYISO y PJM también se utiliza un criterio más robusto. En este último se evalúa el criterio *N-2* para identificar fallas en cascada. Cabe destacar que normalmente se utiliza el concepto de diseñar listas de contingencias para identificar las más frecuentes y severas (en función de su probabilidad de falla).

En cuanto a los criterios probabilísticos, los mercados de Estados Unidos utilizan el criterio de pérdida de carga esperada (LOLE por sus siglas en inglés) en el que se establece un máximo de 24 horas en 10 años. Brasil utiliza el criterio de probabilidad de pérdida de carga (LOLP por sus siglas en inglés). En mercados como Colombia y Australia, se establece un límite de Energía No Suministrada (ENS) o el valor de la pérdida de carga (VOLL por sus siglas en inglés). En Chile, la aplicación del criterio de confiabilidad está condicionada a la ocurrencia de la falla y su costo en la que no necesariamente se considera redundancia en los activos de transformación. En Perú, se encuentra en etapa de análisis y aprobación la metodología de evaluación de la confiabilidad con base en el criterio de pérdida esperada de energía (LOEE por sus siglas en inglés) el cual sería adicional al criterio *N-1*. En la Tabla 3-4 se muestran los criterios que se han implementado en los países de estudio.

Tabla 3-4 Criterios de confiabilidad en la operación

Mercado	Operador / Tipo	Criterio (seguridad /suficiencia)	
		Determinístico	Probabilístico
Colombia	XM/ISO	N-1 (N-k)	ENS en el STN
Australia	AEMO/ISO	-	ENS (0.002%/año), VOLL
Brasil	ONS/ISO	N-1	LOLP, definición de estados (jerarquía por área y tensión,
Centroamérica	EOR/ISO	N-1	Generación: LOLP (<8.4 horas/semana), valor ENS.Transmisión:
Chile	CDEC-SIC/ISO	N-1*(N)	Costo de falla (ocurrencia 100%)
	CDEC-SING/ISO		
Europa (1)	ENTSO-E/TSO	N-1 (lista), (N-2, GB)	Curva de riesgo (pérdida esperada)
Estados Unidos	CAISO/ISO(RTO)	N-1(T)-1(G), < 250 MW (D)	-
	ERCOT/ISO(RTO)	N-1	LOLE (1 día/10 años) , VOLL, ELCC
	ISO-NE/ISO(RTO)	N-1	LOLE (1 día/10 años)
	MISO/ISO(RTO)	N-1	LOLE (1 día/10 años) , VOLL
	NYISO/ISO	N-1 (sensibilidad N-1-1)	LOLE (1 día/10 años) + Lista de contingencias (diseño)
	PJM/ISO(RTO)	N-1 (N-2, cascada)	LOLE (1 día/10 años)
Nueva Zelanda	Transpower/TSO	N-1	LOLE, VOLL
Perú	COES/ISO	N-1	ENS (tasa de ocurrencia de falla), LOEE (2)

(1) Datos con base en los registros del ENTSO-E

(2) En proceso de aprobación.

Cabe destacar, que si bien es “aceptable” considerar el Criterio *N-1* o *N-K* (lista de contingencias), el crecimiento e integración de energías intermitentes llevará a la aplicación de criterios probabilísticos, en particular el criterio de pérdida esperada de energía (LOEE) o el criterio de capacidad efectiva sin aumentar el riesgo de pérdida de carga (Effective Load Carrying Capability - ELCC). Este último implementado en el mercado del ERCOT.

3.7.4. Contingencias y recursos para mantener la confiabilidad

En general, el análisis de la contingencia establece niveles representativos para clasificar los estados del sistema: el estado normal, el estado de la pérdida de al menos un elemento (criterio base *N-1*), el estado de la pérdida de dos o más elementos pero controlables y el estado con la pérdida de múltiples elementos y eventos en cascada. Esta clasificación se fundamenta en lo desarrollado por la NERC. En la Tabla 3-5 se muestran los criterios de confiabilidad marco que se consideran para establecer el nivel de la confiabilidad.

Tabla 3-5 Categorías de contingencias (NERC)

Clase	Categoría Tipo de contingencia	Contingencia Casos	Límites sistémicos		
			Estabilidad del sistema, límites térmicos y de voltaje dentro de rango permitido	Pérdida de carga o restricciones de transmisión	Desconexión en cascada
A	Sin contingencias	Condiciones normales de operación	Si	No	No
B	Pérdida de servicio en 1 elemento	Desconexión de 1 circuito de línea	Si	No	No
C	Pérdida de 2 o más elementos	Desconexión de 1 sección de barra	Si	Planeada/ Controlada	No
D	Pérdida de múltiples elementos o en cascada.	Contingencias extremas	Evaluación para riesgos y contingencias Puede involucrar la pérdida de demanda de áreas Los sistemas interconectados o áreas pueden alcanzar o no puntos de operación estable. La evaluación de eventos requiere el análisis en conjunto de áreas.		

Ahora bien, para evitar el colapso del sistema o mantener la confiabilidad de la operación se utilizan distintos recursos del sistema de potencia. Los recursos más clásicos son los referentes a la generación, equipos con funcionalidad de reactivos y/o el uso de sistemas FACTS. Los recursos descritos anteriormente se utilizan en los mercados estudiados, aunque no todos tienen desarrollado un mercado para la prestación de dichos recursos. Sin embargo, desde el punto de vista de su implementación para mantener la confiabilidad de la operación se establece que todos los mercados utilizan dichos recursos para la regulación de la frecuencia y los requerimientos de reserva de generación.

Cabe destacar que se pueden considerar al menos dos tipos de recursos adicionales, los cuales corresponden a la implementación de dispositivos de almacenamiento o la gestión de la demanda para cambiar su comportamiento durante algún periodo de tiempo. En la Figura 3-9 se ilustran los recursos utilizados para mantener la confiabilidad de la operación. Nótese la relevancia de los dispositivos de almacenamiento y la flexibilidad de la demanda para aportar en el control sobre la potencia activa/reactiva, la gestión de congestiones en la red y los servicios básicos de frecuencia y reserva de generación con dispositivos con tiempos de respuesta muy alta.

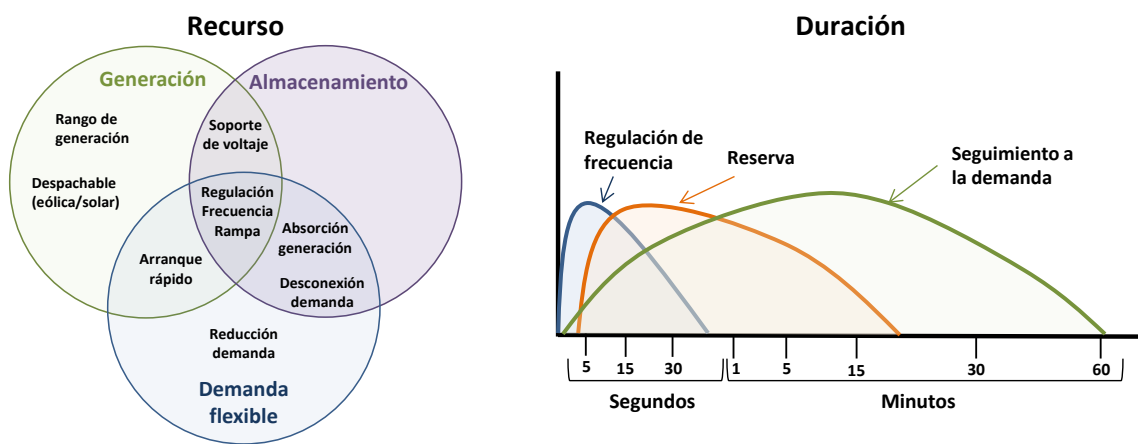


Figura 3-9 Recursos del sistema (Synapse, 2013)

Tomado de <http://www.synapse-energy.com/Downloads/SynapseReport.2013-03.RAP.US-Demand-Response.12-080.pdf>

En Tabla 3-6 se muestra las experiencias de los mercados de estudio respecto la utilización de la demanda como recurso para la confiabilidad en la operación del sistema.

Tabla 3-6 Demanda flexible histórica (2012-2013)

Mercado	Operador	Demanda Máxima (MW)	Demanda flexible MW	%
Colombia	XM	9,504	-	-
Australia	AEMO	32,539	835	2.6%
Brasil (1)	ONS	76,262	-	-
Centroamérica	EOR	7,379	-	-
Chile	CDEC-SIC	6,992	-	-
	CDEC-SING	2,167	-	-
Europa (2)	ENTSO-E	528,700	-	-
US (1)(FERC)	CAISO	46,731	2,430	5.2%
	ERCOT	80,769	2,100	2.6%
	ISO-NE	25,879	2,769	10.7%
	MISO	98,589	7,197	7.3%
	NYISO	32,552	1,888	5.8%
	PJM	154,643	10,825	7.0%
Nueva Zelanda	Transpower	6,150	134	2.2%
Perú	COES	5,210	-	-

(1) Datos a 2012.

(2) Datos con base en los registros del ENTSO-E

Las experiencias indican que el aporte de la demanda flexible oscila entre el 2% y 10% de la demanda máxima que presentaron los distintos mercados. Nótese que si bien la implementación de programas de gestión de la demanda no es nueva, en la práctica que este recurso pueda ser utilizado por el operador del sistema no está implementado en todos los mercados de estudio. En casos como en los mercados de Estados Unidos o Europa (UK y Francia, ver Figura 3-10) el operador del sistema sí considera la demanda flexible dentro los recursos para manejar el impacto de recursos. Normalmente, se establece una jerarquía en el uso de recurso partiendo de generación en giro o disponible de forma rápida (conectada o desconectada), la demanda flexible, recursos de generación de mayor costo o respuesta lenta y por último la consideración de esquemas de desprendimiento de carga. En los demás países, si bien no se aplica aún que el operador pueda utilizar el recurso de la demanda flexible, sí se observa el desarrollo de nueva normativa con el propósito de incluir dicho recurso en la operación del sistema (entre ellos Brasil, Chile y Colombia).

KEY

Commercially available
Robust reg. review
Preliminary reg review
Pilots or nothing

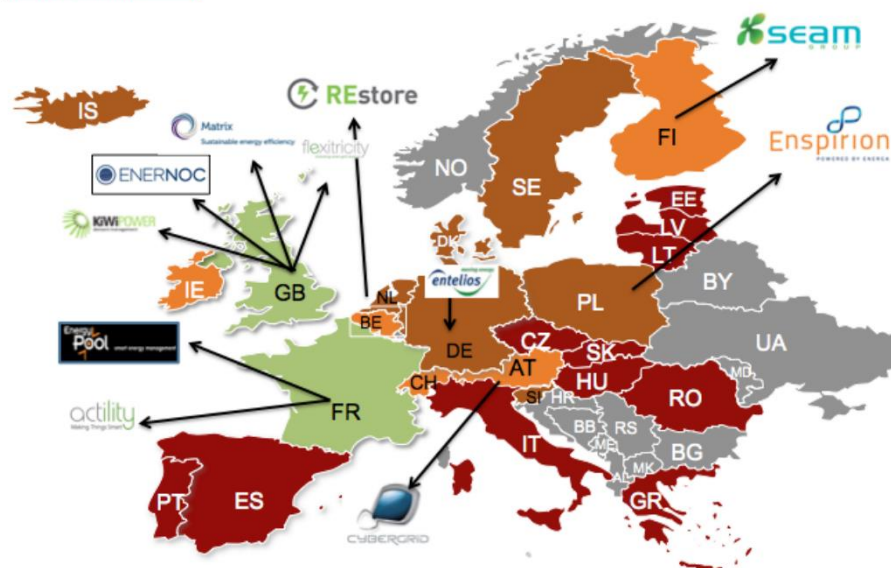


Figura 3-10 Implementación de programas de demanda flexible en Europa (SEDC, 2013)

Tomado de <http://sedc-coalition.eu/wp-content/uploads/2013/06/SEDC-DR-FINAL-.pdf>

4. PROPUESTA PARA LA CONFIABILIDAD EN LA OPERACIÓN DEL SIN

A continuación, se propone un primer criterio de confiabilidad: el **criterio N-K preventivo y correctivo**. Y con el fin de facilitar la comprensión de su implementación, se dan fundamentos y orientaciones sobre el cálculo de la probabilidad de ocurrencia de contingencias y el de su severidad en términos de sobrecarga. Así mismo, se propone una metodología para la clasificación del tratamiento de las contingencias con el criterio preventivo o con el correctivo. A su vez, se propone un segundo **criterio de confiabilidad, basado en riesgo**. Esta propuesta está basada en las últimas publicaciones sobre criterios de confiabilidad en la operación de sistemas de potencia. Para su comprensión y aplicación en el SIN, se presenta una explicación teórica y simulaciones que permiten realizar un análisis de costos en su aplicación. Adicionalmente se presentan los beneficios que tendría una posible aplicación del criterio en el SIN. Finalmente, se muestra una **hoja de ruta** que muestra los pasos a seguir para alcanzar el objetivo de mejorar la gestión de confiabilidad en la operación del SIN, medida no solo desde el punto de vista técnico sino también desde el punto de vista económico. En esta hoja de ruta se integran todas las propuestas realizadas en el documento.

4.1. Criterio de Confiabilidad N-K Preventivo-Correctivo

La operación del SIN debe cumplir con los criterios de seguridad y calidad establecidas para el planeamiento operativo eléctrico en el Código de Operación, considerando las contingencias N-K, seleccionadas bajo un análisis de probabilidad y severidad.

El listado de contingencias N-K para el cual será aplicado el criterio preventivo o correctivo, se elegirá después de trazar una curva Probabilidad vs. Severidad sobre la gráfica en que se ha ubicado cada una de ellas, como se ilustra en la Figura 4-1, delimitando dos zonas: Preventivo y Correctivo.

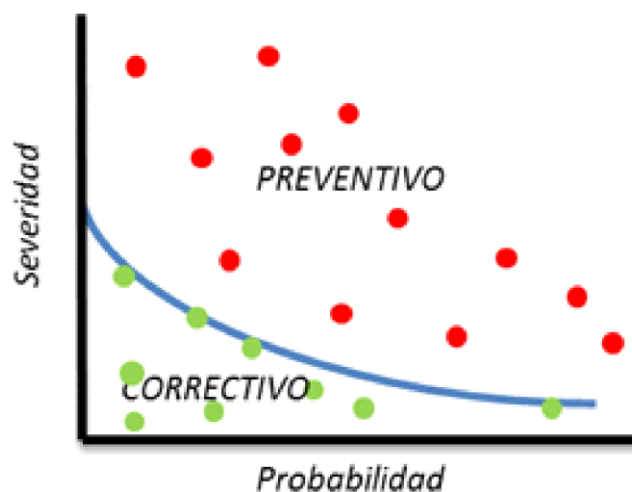


Figura 4-1. Análisis de Probabilidad vs Severidad y Criterios de Confiabilidad

Las contingencias de la zona PREVENTIVO, contingencias con alta probabilidad de ocurrencia y/o alta severidad, serán analizadas bajo el criterio de confiabilidad Preventivo. En los análisis eléctricos realizados bajo la aplicación de este criterio, ante cualquier contingencia N-K, se permitirá que los equipos modelados del SIN alcancen el parámetro técnico de límite de sobrecarga de larga duración, pero no se permitirá que sean superados, a menos que el disparo del elemento sobrecargado no genere el disparo de otros elementos (cascada) ni genere demanda no atendida (DNA). De llegarse a presentar una de las contingencias analizadas con criterio preventivo, en la operación en tiempo real no será necesaria ninguna acción correctiva.

Las contingencias de la zona CORRECTIVO, contingencias con baja probabilidad de ocurrencia y baja severidad, o con muy baja severidad, serán analizadas bajo el criterio de confiabilidad Correctivo. En los análisis eléctricos realizados bajo la aplicación de este criterio, ante cualquier contingencia N-K, se permitirá que los elementos del SIN superen el parámetro técnico de límite de sobrecarga de larga duración, hasta el parámetro de emergencia de corta duración. De llegarse a presentar una de las contingencias analizadas con criterio correctivo, será necesario realizar acciones operativas para restablecer los valores de sobrecarga, como mínimo, a los límites de sobrecarga de larga duración.

Las contingencias que en los análisis eléctricos ocasionen bajas tensiones en las barras modeladas se analizarán bajo el criterio correctivo, lo que implica que en el estado post-contingencia ninguna barra del modelo debe estar por debajo del límite inferior establecido por la reglamentación.

Se entiende que para garantizar la adecuada confiabilidad del SIN, no se permitirán, hasta donde sea posible, sobrecargas en pre-contingencia.

Las gráficas de Probabilidad vs. Severidad serán elaboradas por El Operador, para cada periodo del horizonte de planeación. Los puntos de la Figura 4-1, representan el conjunto de contingencias. Este conjunto debe incluir cada una de las contingencias N-1 de todas las líneas de transmisión y transformadores del STN y STR. Adicionalmente puede aplicar para contingencias N-1 sobre elementos del SDL, unidades de generación y otros equipos FACTS (Flexible AC Transmissions Systems) que se consideren necesarios para mantener la seguridad y calidad del SIN.

El conjunto de contingencias de la Figura 4-1, puede incluir contingencias simultáneas, $K > 1$, para operación bajo CAOP (Condiciones Anormales de Orden Público) o para considerar contingencias de recursos de generación (contingencias en K unidades del recurso) y salidas de subestaciones estratégicas del SIN.

Un caso especial para la aplicación del criterio de confiabilidad preventivo y correctivo, resulta en el momento de considerar contingencias N-K sobre una red degradada por motivos de mantenimientos programados o de emergencia. Estos casos son referenciados como N-K-i en donde i representa los elementos considerados como indisponibles por mantenimiento. Para la aplicación de este criterio es necesario construir nuevas curvas de Probabilidad vs. Severidad con la red degradada.

4.1.1. Proceso de clasificación de contingencias

Actualmente El Operador aplica, en los análisis eléctricos de corto plazo, el criterio N-K correctivo a todas las contingencias, ya que no se tiene una clasificación de la severidad, ni una medida de riesgo para la operación. Luego al considerar las contingencias como correctivas, en la operación de tiempo real se deben tomar las medidas correctivas en caso de presentarse la contingencia. Normalmente las medidas correctivas se refieren a cambios en la generación que aseguren que los flujos de potencia por los equipos del SIN queden como máximo en sus valores nominales; en última instancia, si esto no es posible con generación, se desconecta carga.

Aunque en general el criterio correctivo se aplique en todas las contingencias, algunos equipos declaran el parámetro técnico de límite de emergencia en cero, es decir, no permiten sobrecargas ni en estado permanente, ni en corta duración. Esta situación genera sobrecostos para en la operación del SIN, como se ilustrará más adelante.

Por otra parte, se hace necesario tener una clasificación de las contingencias por la severidad que producen en términos de sobrecarga. Esto sería útil para garantizar que contingencias de alta probabilidad de ocurrencia y alta severidad, no sean analizadas bajo el criterio correctivo, sino preventivo. En la Figura 4-2 se muestra un diagrama de las actividades necesarias para la clasificación de contingencias.

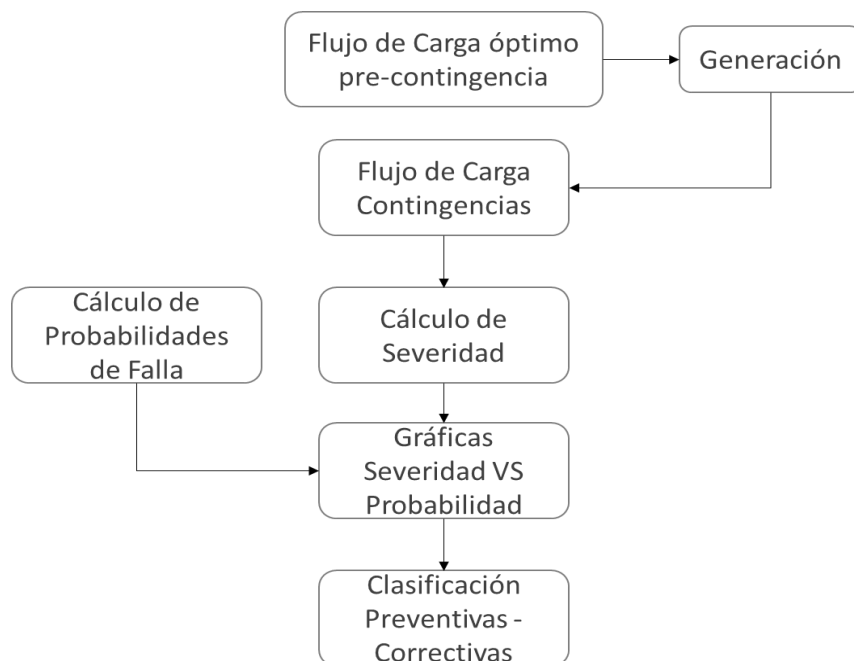


Figura 4-2. Proceso de clasificación de contingencias

4.1.2. Cálculo de probabilidades de falla de líneas

El modelo aceptado y usado ampliamente para evaluar las probabilidades de falla de líneas de transmisión es a través de la distribución de Poisson [2], [3]. Esta distribución permite establecer la probabilidad de eventos en un periodo arbitrario (una hora, un día, una semana, etc.); y esta característica hace que este modelo sea viable para el análisis de confiabilidad en la operación, donde es necesario estimar las probabilidades de falla horarias.

En la operación de sistemas de potencia, la probabilidad de falla de líneas puede verse afectados hora a hora de acuerdo a las condiciones climáticas y ubicación geográfica. Una tormenta eleva la probabilidad de disparo de una línea por ejemplo; y hay lugares donde el nivel de tormentas puede ser mayor. La incidencia de este tipo de fenómenos sobre la probabilidad de falla de una línea es capturada por el modelo de Poisson.

El modelo de Poisson usa el parámetro λ que representa la tasa de fallas de la línea. Está representada en número de fallas por hora y por kilómetro. Para estimar λ , se puede emplear un modelo estadístico que emplee información meteorológica. En la literatura se usa la temperatura y la velocidad del viento. Para el caso Colombiano, es recomendable emplear el nivel cerámico z_1 de la zona geográfica en cuestión para los estudios probabilísticos trimestrales en planeación; y adicionalmente el nivel de lluvias esperado z_2 (pronosticado por el IDEAM) para los estudios del corto plazo. Es decir, $\lambda_{zona} = \lambda_{zona}(z_1)$ para la planeación y $\lambda_{zona} = \lambda_{zona}(z_1, z_2)$ para el corto plazo. Para la función que determina la tasa de fallas se recomienda usar una regresión lineal en la que se estima el logaritmo de la tasa de fallas a partir de la información histórica. Es decir, a partir de registros de fallas junto con la información meteorológica correspondiente se puede ajustar el siguiente modelo:

$$\lambda' = \log\left(\frac{N}{T \cdot \bar{L}}\right) = c_0 + c_1 z_1 + c_2 z_2$$

Donde N es el número total de fallas observadas durante T horas de los circuitos de la zona en consideración; y \bar{L} es la longitud media de las líneas. Los coeficientes c_0, c_1, c_2 son el resultado del modelo de regresión lineal. Finalmente la tasa de fallas de la línea l , cuya longitud es L_l sería:

$$\lambda_l = L_l \exp(c_0 + c_1 z_1 + c_2 z_2)$$

Como una aproximación, se puede observar que las tasas de falla de las líneas pertenecientes a una misma zona geográfica (o por nivel de tensión) son proporcionales a su longitud. Lo cual, en caso de que no exista suficiente información, puede ser de utilidad para estimar la probabilidad de falla.

Del modelo de Poisson, la probabilidad de que la línea l falle por lo menos una vez en la siguiente hora está dada por:

$$q_i = 1 - e^{-\lambda_i}$$

Dado que nuestro interés es determinar las probabilidades de ocurrencia de todas las contingencias $N - 1$, se requiere calcular la probabilidad de cada una de las contingencias creadas por las fallas de cada una de los activos. Asumiendo que cada uno de los activos falla independientemente de los demás, la probabilidad de que ocurra la k -ésima contingencia $N - 1$, denotada por p_k , es igual a la probabilidad de que el elemento en cuestión falle multiplicada por la probabilidad de que los demás elementos del sistema no fallen. Matemáticamente se tiene:

$$p_k = \prod_{i \neq k} (1 - q_i) q_k = e^{-\sum_i \lambda_i} (e^{\lambda_k} - 1)$$

Por lo tanto, la probabilidad de que ninguna contingencia ocurra, es decir, la probabilidad de que el sistema opere con todos los elementos en la siguiente hora, llamada p_0 es

$$p_0 = \prod_i (1 - q_i) = \prod_i e^{-\lambda_i} = e^{-\sum_i \lambda_i}$$

4.1.3. Cálculo de los índices de severidad por sobrecarga

Aunque la medida de severidad de cada contingencia puede ser vista desde diferentes aspectos, en esta sección solo se abordará la severidad por sobrecarga, ya que es la utilizada para la clasificación de las contingencias. Para calcular esta severidad, es necesario simular las contingencias N-K usando un modelo de flujo de carga AC, que permita identificar no solo índices de sobrecarga sobre los activos del SIN, sino también, índices de tensión. El flujo de carga DC sólo permite calcular de manera aproximada los índices de sobrecarga.

Las medidas de severidad por sobrecarga son importantes para El Operador porque informan acerca del nivel de estrés al que está sometida una red en particular. Para determinar la severidad por sobrecarga en un área o porción del sistema ante una contingencia en particular, se propone calcular uno de los indicadores más recomendado en la literatura [5], [6] e ilustrado en la Figura 4-3. $f_{l,k}$, es el flujo post-contingencia de la línea (o transformador) l ante la pérdida del elemento k , f_1 es la capacidad nominal de la línea (o transformador), f_2 es el límite de emergencia de larga duración (2 a 4 horas) y f_3 es el límite de emergencia de corta duración (10 a 15 minutos).

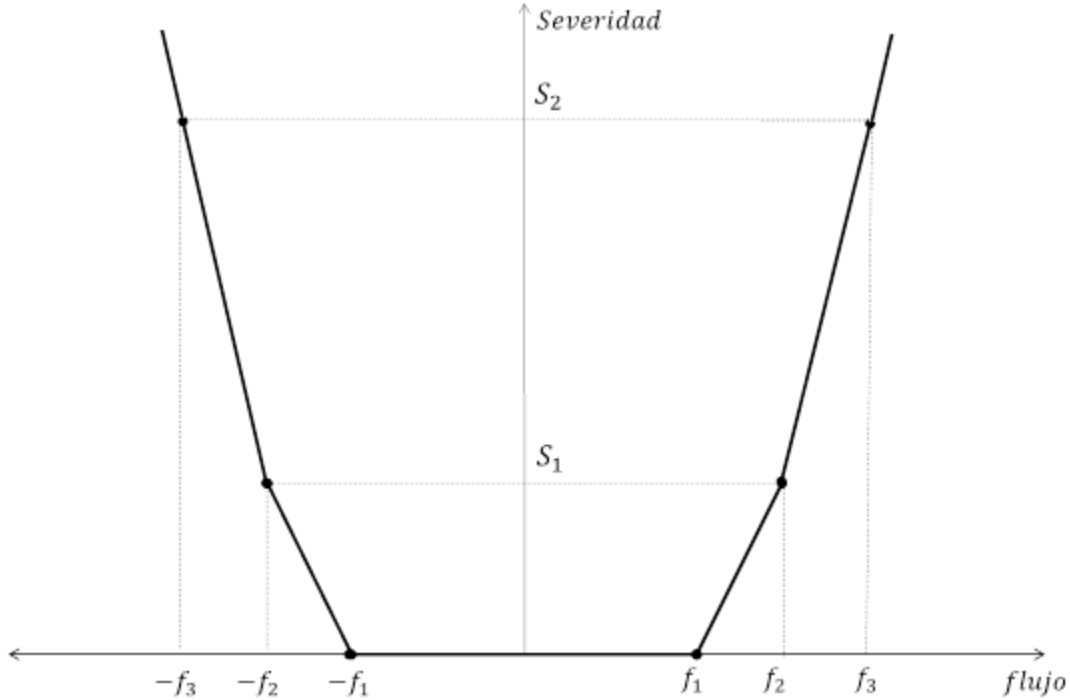


Figura 4-3. Severidad por sobrecarga en equipos

La función mostrada en la Figura 4-3 ilustra la función de severidad por sobrecarga a emplear. Esta refleja una mayor severidad a medida que el elemento en consideración presenta mayor carga (o sobrecarga) ante una contingencia. Para una línea de transmisión (o transformador), esta función es cero cuando su flujo post-contingencia está por debajo de la capacidad nominal f_1 . Cuando una línea o un transformador tienen una carga equivalente muy ligeramente mayor al 100% de su límite nominal, se puede considerar como un elemento que presenta indicios de estrés. A medida que crece el flujo post-contingencia hasta el límite de sobrecarga de larga duración f_2 , se puede decir que, a pesar de que se satisfacen los criterios de seguridad actuales, la línea está estresada. Por esta razón, la función de severidad mostrada en la Figura 4-3, empieza a crecer hasta el valor de S_1 . Cuando el flujo post-contingencia de la línea sobrepasa el límite de sobrecarga de larga duración f_2 pero es menor que el límite de emergencia de corta duración f_3 , la severidad es aún mayor. Cuando el flujo alcanza el límite de emergencia f_3 , se tiene un nivel de severidad S_2 . Se considera que un flujo post-contingencia superior a f_3 dispara un circuito y su severidad aumenta aún más. El indicador de severidad por sobrecarga horario de la contingencia k , denotado por SSC_k , se calcula como la severidad causada en todos los activos N_{act} del área (o del sistema):

$$SSC_k = \sum_{l=1}^{N_{act}} \max \left(0, S_1 \cdot \left(\frac{|f_{l,k}| - f_1}{f_2 - f_1} \right), \frac{(S_2 - S_1)|f_{l,k}| + S_1 f_3 - S_2 f_2}{f_3 - f_2} \right)$$

Para el correcto cálculo de SSC_k se debe tener en cuenta la ubicación de $f_{l,k}$ en cada uno de los segmentos definidos.

Un valor de $SSC_k = 0$ implica que todos los flujos post-contingencia de cada uno de los elementos son menores que su límite nominal f_1 . Sin embargo, cuando éste es diferente de cero es porque algún o algunos elementos presentan niveles de carga mayores a su límite nominal. La Figura 4-4 presenta para proveer una mejor comprensión de este índice. Para el entendimiento de este índice, se asumirá un circuito equivalente del sistema con $f_1 = 100$ MW, $f_2 = 110$ MW, y $f_3 = 120$ MW; y que $S_1 = 1$ y $S_2 = 10$. Cada línea presentada representa las condiciones que resultarían en un mismo nivel del indicador SSC . Por ejemplo, los puntos sobre la línea amarilla ($SSC = 10$) corresponden a posibles situaciones post-contingencia que producirían un índice de severidad por sobrecarga igual a 10. Es decir, un único circuito con una cargabilidad igual a su límite de emergencia de corta duración $f_3 = 120$ MW, o dos circuitos cada uno con cargabilidad post-contingencia de 114.4 MW, o tres circuitos cada uno con cargabilidad post-contingencia de 112.6 MW, etc. De la misma manera se pueden analizar las condiciones que potencialmente generan otros valores de SSC_k usando la Figura 4-4. (Nota: para esta gráfica, los límites operativos f_1, f_2 , y f_3 son valores hipotéticos de un circuito equivalente o representativo del sistema que permiten dar una interpretación al indicador SSC_k .)

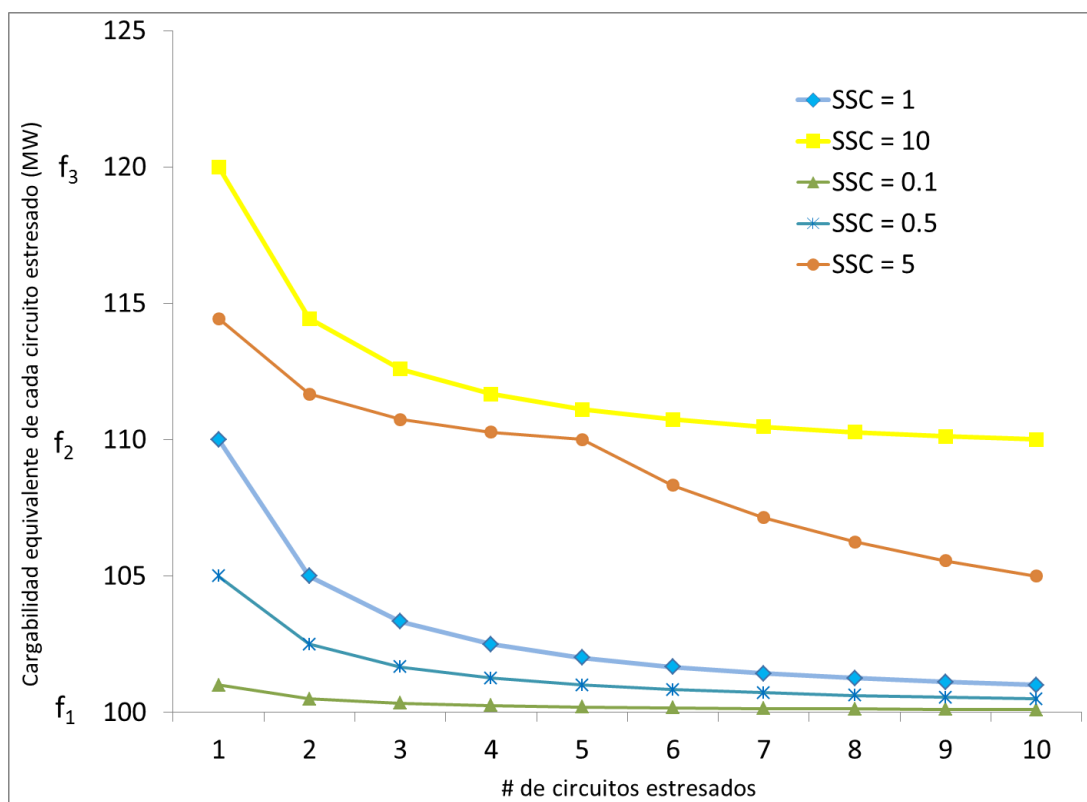


Figura 4-4. Gráfica de cargabilidad y circuitos estresados con el mismo SSC_k

4.1.4. Criterio para determinar si una contingencia es preventiva o correctiva

Una vez se han calculado los índices de severidad, es necesario clasificar las contingencias en dos grupos: las que deben ser tratadas de manera preventiva y las que pueden ser tratadas de manera correctiva en el análisis de confiabilidad.

Se recomienda excluir aquellas contingencias que generan efectos en la seguridad y calidad pero que no permiten ninguna acción remedial, dada esa naturaleza y con el fin de disminuir el número contingencias a ser consideradas; por ejemplo, las contingencias que ocasionan demanda no atendida (DNA) en circuitos radiales sin generación interna.

Las contingencias que quedan clasificadas en el grupo preventivo son aquellas que presentan alta severidad; y aquellas con relativa baja severidad pero con alta probabilidad de ocurrencia. Para determinar la severidad, se empleará el índice de severidad por sobrecarga SSC . Para definir entonces lo que determina si una contingencia es severa, se plantea el siguiente criterio:

Si $SSC_k \geq SSC_{min}$ entonces la contingencia k es severa.

SSC_{min} es el valor umbral de referencia a partir del cual una contingencia es clasificada en el grupo preventivo. Por ejemplo, si un indicador de severidad es cuando el nivel de severidad por sobrecarga total es $SSC_{min} = 3$ entonces el criterio diría lo siguiente:

La k -ésima contingencia es severa si $SSC_k \geq 3$

Un $SSC_{min} = 3$ podría interpretarse como tres circuitos con carga equivalente de 110% de su capacidad nominal asumiendo circuitos equivalentes del sistema con f_1, f_2 , y f_3 iguales a 100, 110, y 120 respectivamente. El criterio para definir si una contingencia es severa o no, es útil para diferenciar las regiones que determinan el grupo de contingencias con tratamiento preventivo. Para hacer esta diferenciación, se requiere involucrar las probabilidades de cada contingencia p_k .

Para diferenciar los grupos de contingencias con tratamiento preventivo y correctivo se emplea el siguiente criterio:

Si $SSC_k \times p_k \geq SSC_{min} \times p_{min}$, o $SSC_k \geq SSC_{min}$ entonces la contingencia k debe pertenecer al grupo de contingencias con tratamiento preventivo. Si ninguna de las dos desigualdades se cumple, la contingencia k debe pertenecer al grupo de contingencias con tratamiento correctivo. La probabilidad de referencia p_{min} es un valor a partir del cual se considera como probable la ocurrencia de una contingencia. De manera más compacta, el criterio anterior se puede resumir diciendo que:

Si $SSC_k \geq SSC_{min} \times \min\left(1, \frac{p_{min}}{p_k}\right)$, entonces la contingencia k debe pertenecer al grupo de contingencias con tratamiento preventivo. En caso contrario, la contingencia k debe pertenecer al grupo de contingencias con tratamiento correctivo. Este criterio garantiza que

sólo aquellas contingencias con baja probabilidad de ocurrencia y no severas sean clasificadas en el grupo de contingencias con tratamiento correctivo.

Para ilustrar el uso del criterio, se asumirá que una contingencia es severa cuando el nivel de severidad por sobrecarga total es 3, y que es probable que una contingencia ocurra si su probabilidad es mínimo de 0.0001.

Entonces, se tiene que $SSC_{min} = 3$ y $p_{min} = 0.0001$. El criterio de clasificación sería:

Si $SSC_k \times p_k \geq 0.0003$, o $SSC_k \geq 3$ entonces la contingencia k debe pertenecer al grupo de contingencias con tratamiento preventivo. Si ninguna de las dos desigualdades se cumple, la contingencia k debe pertenecer al grupo de contingencias con tratamiento correctivo.

Al graficar p_k vs SSC_k para todos los k , se tiene la gráfica de probabilidad y severidad similar a la ilustrada en la Figura 4-3. Un ejemplo práctico para la clasificación de contingencias se mostrará en 4.1.7

4.1.5. Indicador de severidad por baja tensión

El indicador de severidad por baja tensión tiene en cuenta las situaciones en las que una contingencia provoca que en algunas barras la tensión se reduzca por debajo de su mínimo permitido V_{min} (establecido en el Código de Operación). Similar al caso de severidad por sobrecarga, el indicador de severidad por bajo voltaje crece linealmente a medida que el voltaje post-contingencia en una barra de carga es menor que un voltaje V_{min} en p.u. tal como se ilustra en la Figura 4-5.

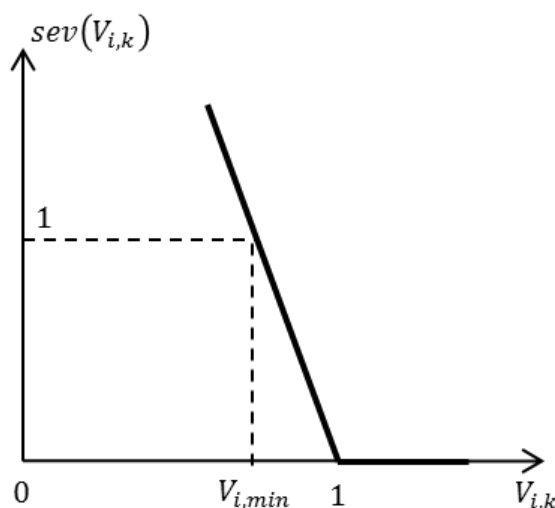


Figura 4-5. Severidad por baja tensión

Matemáticamente, la severidad por bajo voltaje SBV_k horaria ante una contingencia k se puede determinar como la severidad total sobre el área bajo estudio:

$$SBV_k = \frac{1}{N_{bc}} \sum_{i=1}^{N_{bc}} \left[\max \left(0, \frac{1 - V_{i,k}}{1 - V_{\min}} \right) \right]$$

Donde $V_{i,k}$ representa la magnitud del voltaje en p.u. de la barra i ante la contingencia (o pérdida del elemento) k . N_{bc} es el número de barras de carga del área (o sistema) bajo estudio. Cuando una contingencia lleva a que todos los voltajes en las barras de carga sean mayores a 1.0 p.u., se tiene $SBV_k = 0$; sin embargo, si por ejemplo todos los voltajes son mayores pero muy cercanos a V_{\min} , aunque se cumple con el criterio de seguridad, se tiene que SBV_k es cercano a N_{bc} e indicaría altísima severidad por bajo voltaje.

4.1.6. Indicador de severidad por colapso de voltaje

El indicador de severidad por colapso de voltaje usualmente se estudia bajo la curva PV en cada barra de carga del sistema o área. El punto de operación, caracterizado por la demanda y el voltaje en una barra, en estado pre-contingencia (o estado normal) es distante del punto de colapso de voltaje de la curva PV. Sin embargo, al ocurrir una contingencia, la curva PV de la nueva topología cambia al igual que el nuevo punto de colapso de voltaje. Este por lo general se desplaza hacia la izquierda lo que se traduce en una reducción de la distancia horizontal entre el punto de operación y el nuevo punto de colapso de voltaje. Por lo tanto, se entiende por margen de estabilidad al porcentaje de carga adicional que se requiere para alcanzar el punto de colapso de voltaje en la curva PV.

Para encontrar el punto de colapso de voltaje se puede usar una herramienta como el Continuation Power Flow (CPF) que eleva artificialmente la demanda (activa y reactiva) en todas las barras del sistema hasta que se encuentra el valor crítico en el cual se alcanza la inestabilidad de voltaje, denominado cargabilidad c_k . Luego el margen de estabilidad de voltaje, denotado por MEV_k para la contingencia k , es la cargabilidad en dicha contingencia expresada como un porcentaje de la demanda pronosticada d :

$$MEV_k = \frac{c_k - d}{d} \times 100\%$$

La severidad por colapso de voltaje se incrementa a medida que dicho margen se reduce. Se puede considerar que cuando el margen de estabilidad de voltaje post-contingencia MEV_k es menor que un margen mínimo establecido MEV_{\min} , que puede ser el 10%, la severidad por colapso de voltaje incrementa. Matemáticamente se tiene:

$$SCV_k = \min \left(1, \max \left(0, 1 - \frac{MEV_k}{MEV_{\min}} \right) \right)$$

La severidad por colapso de voltaje $SCV_k \neq 0$ cuando $MEV_k \geq MEV_{\min}$, es decir, cuando el margen de estabilidad es mayor que un umbral MEV_{\min} (que puede ser del 10%); y SCV_k se acerca 1 cuando MEV_k se acerca a 0% (ver Figura 4-6).

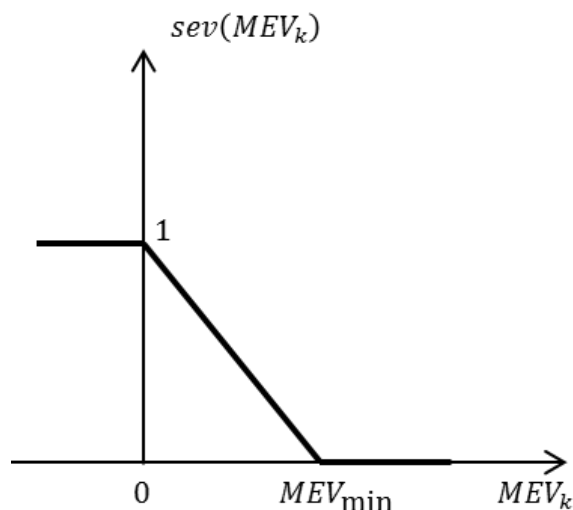


Figura 4-6. Severidad por colapso de tensión

Para $0\% < MEV_k < MEV_{min}$, la severidad aumenta proporcionalmente entre 0 y 1. El indicador SCV_k , mide el impacto sobre la estabilidad de voltaje, por lo tanto es único para el sistema ante cada contingencia.

El objetivo de la fase 2 es contar con indicadores de riesgo que den señales a El Operador sobre posibles problemas en el sistema de potencia ante la materialización de una contingencia N-K. Estos indicadores pueden ser calculados desde el despacho programado, el redespacho o en la operación en tiempo real. Las herramientas requeridas para estos cálculos son basadas en las herramientas actuales utilizadas por El Operador para el análisis de confiabilidad y seguridad.

4.1.7. Ejemplo de aplicación del criterio Preventivo-Correctivo

Para ilustrar un cálculo del índice de severidad y clasificación de contingencias, se escogió como referencia el área GCM. Esta área operativa está ubicada en los departamentos de Guajira, Cesar y Magdalena. Tiene generación interna representada en las unidades de Guajira y el proyecto eólico Jepirachi. Los intercambios de potencia con el SIN se hacen a través de las líneas Sabana - Fundación y el Transformador Copey 500/230 kV. También tiene una interconexión con Venezuela mediante el enlace Cuestecitas – Cuatricentenario (Figura 4-7).

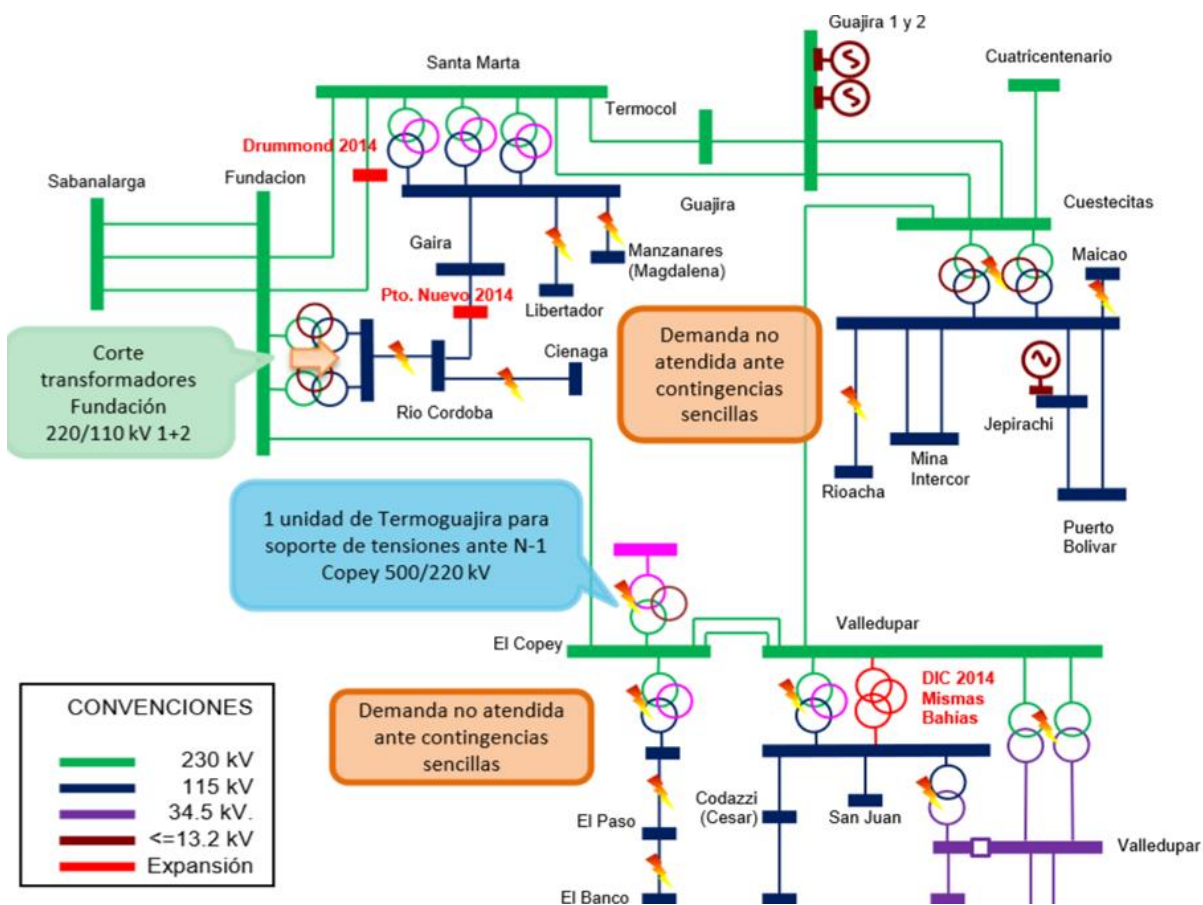


Figura 4-7. Área eléctrica GCM. (Fuente XM)

Esta área fue escogida para los análisis ya que tiene una topología sencilla y tiene actualmente varios problemas de restricciones, especialmente relacionadas con la contingencia sencilla del transformados de Copey 500/230 kV. Una descripción más detallada del área se puede encontrar en el informe trimestral de mediano plazo IPOEMP, publicado por XM.

4.1.7.1. Cálculo de probabilidades de falla de líneas

Para efectos prácticos del ejercicio en GCM, se calcularon las probabilidades de falla de líneas y transformadores con un método abreviado. En la Figura 4-8 se ilustra la tasa de fallas asumida para este ejemplo y la correspondiente probabilidad p_k de que se materialice la respectiva contingencia.

Para las líneas se partió del hecho de que la tasa de fallas es mayor cuanto mayor la longitud de la línea; y para la reactancia se asumió que varía directamente proporcional a la longitud de la línea. En conclusión, por simplicidad y sólo con fines de ilustrar la forma de calcular las probabilidades y el riesgo, se consideró entonces que la tasa de fallas de cada línea es proporcional a su reactancia. También se asumió que la línea que más fallaría (Cuestecitas-Puerto Bolívar 2 110), lo haría 12 veces al año. Así que las demás tienen una tasa de fallas menor a 12. Para los transformadores, se consideró una tasa de fallas igual a 0.5 fallas/año para los transformadores de 500 kV, y de 1 falla/año para los demás.

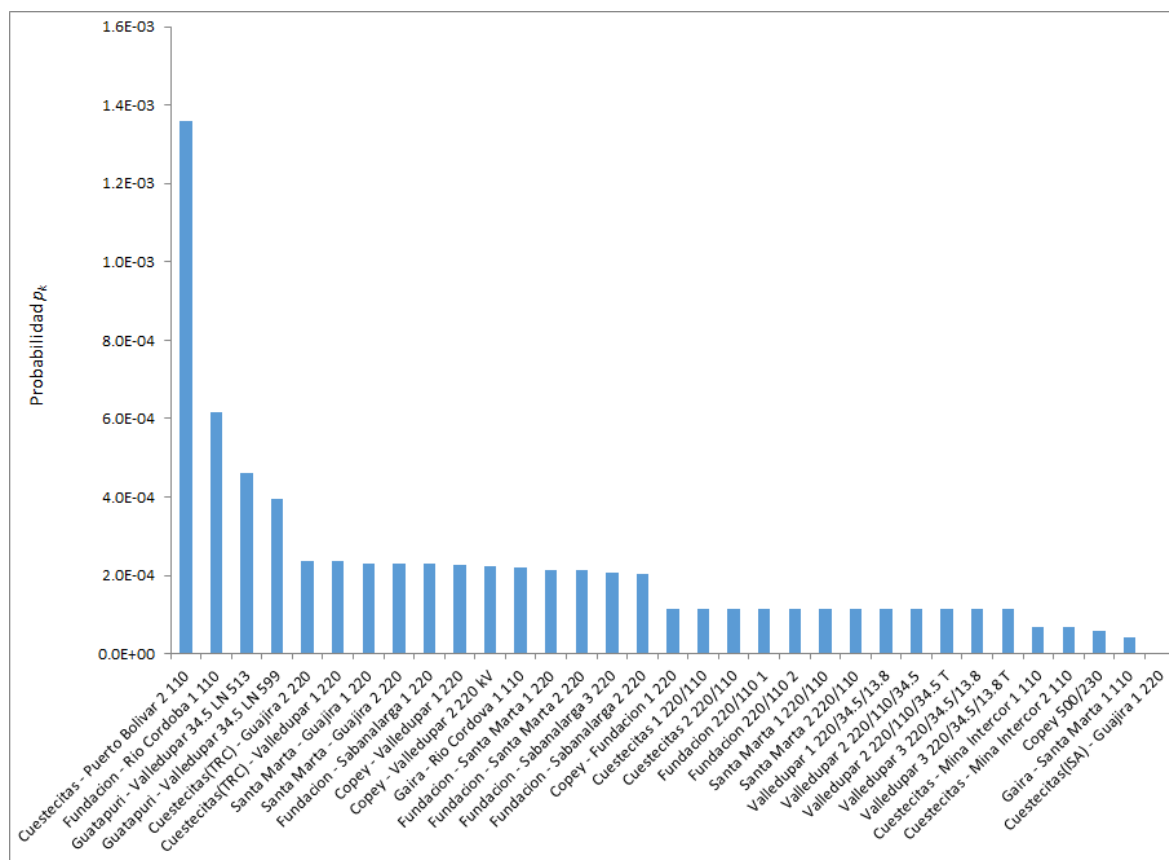


Figura 4-8. Probabilidades de contingencia N-1 supuestas para el ejemplo*

Con las suposiciones mencionadas, se construyó la Figura 4-8 y se obtuvo que la contingencia con mayor probabilidad de ocurrencia es la línea Cuestecitas-Puerto Bolívar 110 kV seguida por la contingencia de la línea Fundación - Río Córdoba. Y la contingencia de la línea Cuestecitas-Guajira es la de menor probabilidad de ocurrir. En cuanto a contingencias causadas por transformadores, la contingencia del transformador de Copey es la de menor probabilidad de ocurrencia.

4.1.7.2. Cálculo de índices de severidad por sobrecarga

Con el fin de ilustrar el cálculo del índice de severidad por sobrecarga propuesto se usaron dos despachos en estado normal. Para la función de severidad, se ha adoptado que $S_1 = 1$ y $S_2 = 10$. El programa de despacho en estado normal (red completa) es el resultado de un modelo de unit commitment con modelo de red DC para 24 horas. Aunque todo el STN fue modelado, los análisis que se presentarán sólo consideran el área de GCM. Evaluar el programa de despacho para cada contingencia implica fijar la generación encontrada para la red completa y proceder a encontrar los flujos de potencia activa sobre el sistema usando el

* [Nota: para que los resultados de probabilidades tengan validez práctica, se requiere implementar la metodología para el cálculo de probabilidades propuesta en el numeral 4.1.2].

modelo de flujo de carga DC. El objetivo entonces es encontrar para cada una de las contingencias, la severidad SSC_k que se produce sobre cada uno de los activos. El procedimiento anterior se realizó para dos escenarios de generación diferentes que se muestran en la Tabla 4-1:

Tabla 4-1. Escenarios de Generación en GCM

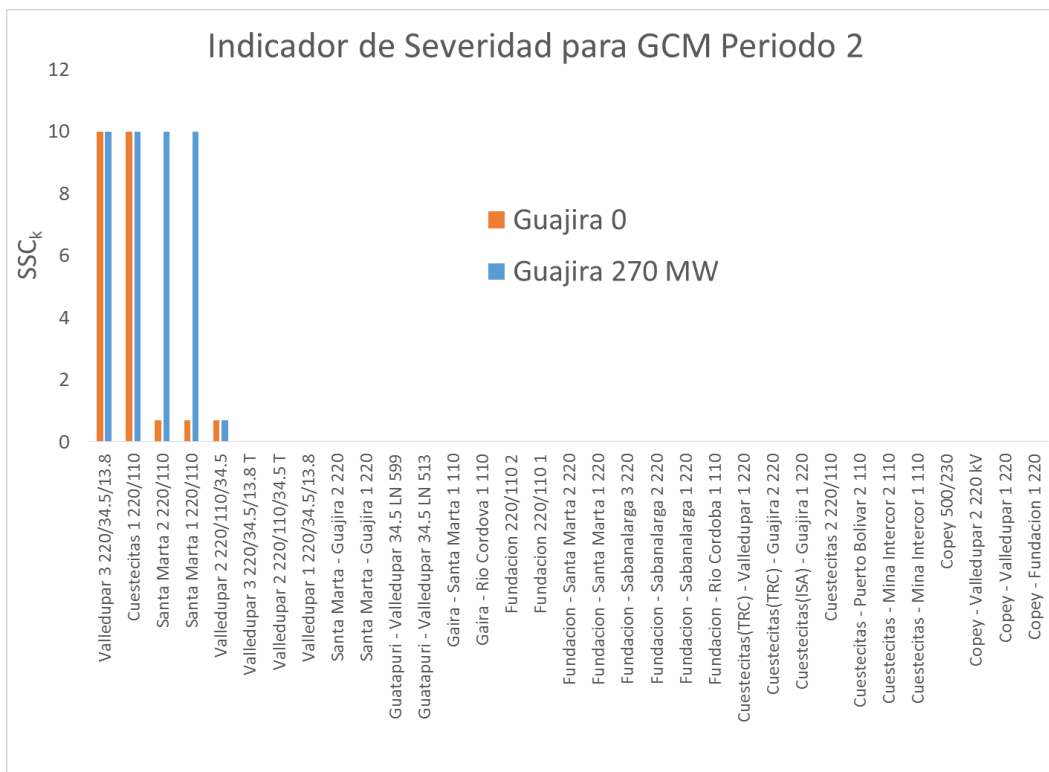
Escenario 1	Escenario 2		
Guajira 1	Guajira 2	Guajira 1	Guajira 2
0 MW	0 MW	140 MW	130 MW

Básicamente, con estos escenarios se pretendió evaluar la severidad de cada uno de estos programas de generación ante las contingencias del sistema para entender un poco el impacto de las decisiones, en cuanto a programación de generación, sobre la severidad y riesgo del área.

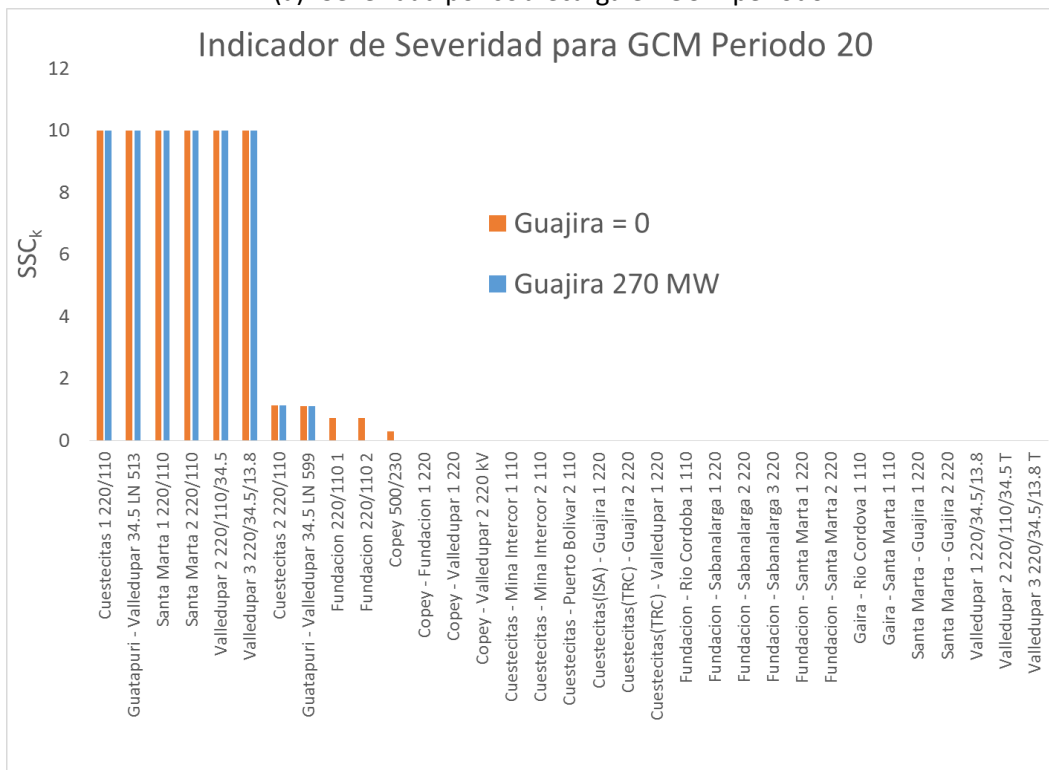
La Figura 4-9, muestra los resultados de la severidad por sobrecarga SSC_k para el periodo 2 y el periodo 20, para cada uno de los dos escenarios. Ambos despachos presentan niveles de severidad muy similares.

Bajo este indicador, se observa que las salidas de un transformador de Cuestecitas, los dos transformadores de Santa Marta, dos transformadores de Valledupar, y la línea Guatapurí-Valledupar son las contingencias más severas con $SSC = 10$ en ambos escenarios de generación. Lo cual indica que estas contingencias producen sobrecargas mayores al límite de emergencia de corta duración de los activos. Esto significa que ambos despachos son inseguros cuando se presenta esta contingencia.

En el escenario 2, con la generación de las unidades de Guajira al máximo se tienen severidad nula cuando el transformador de Copey falla. Sin embargo, cuando las Guajiras no generan, la severidad de la esta misma contingencia es baja (0.28), lo cual indica que ningún circuito en promedio alcanzaría el límite de sobrecarga de larga duración.



(a) Severidad por sobrecarga en GCM periodo 2



(b) Severidad por sobrecarga en GCM periodo 20

Figura 4-9. Severidad por sobrecarga SSC_k en GCM

4.1.7.3. Curvas de Probabilidad vs Severidad

A continuación se ilustra un ejemplo de cálculo de las gráficas de probabilidad vs severidad mencionadas en el numeral 3.6. Para la aplicación del criterio de clasificación, se asumieron los siguientes valores, considerados razonables pero que el operador con su experiencia define:

- $SSC_{min} = 3$
- $p_{min} = 0.0001$

Es decir, una contingencia será severa si se cumple alguna de las siguientes dos condiciones:

$SSC_k \geq 3$, o $SSC_k \times p_k \geq SSC_{min} \times p_{min} = 0.0003$. En ambos escenarios de generación se concluyó lo mismo acerca de la severidad de las contingencias. Las contingencias severas, de acuerdo al criterio anterior $SSC_k \geq 3$ son las de la Tabla 4-2.

Tabla 4-2. Contingencias clasificadas como preventivas

Escenario 1	Escenario 2
Trafo Cuestecitas	Trafo Cuestecitas
Dos trafos de Santa Marta	Dos trafos de Santa Marta
Dos trafos de Valledupar	Dos trafos de Valledupar
Línea 513 Guatapurí-Valledupar	Línea 513 Guatapurí-Valledupar

El listado de contingencias mostrado irá en el grupo de contingencias con tratamiento preventivo, dada su severidad. Sin embargo, a continuación se muestran las curvas de probabilidad vs severidad para determinar qué otras contingencias serán incluidas al grupo preventivo.

En la Figura 4-10, se presentan las curvas reales para clasificación de contingencias de acuerdo a los criterios planteados. Los triángulos negros y cuadros azules muestran la severidad SSC_k en función de la probabilidad de ocurrencia p_k de la correspondiente contingencia.

El objetivo de estas gráficas es establecer las regiones de clasificación de los grupos de tratamiento preventivo y correctivo. A partir del segundo criterio ilustrado en el numeral 4.1.4 de este documento, se definió que toda contingencia que cumpla con la siguiente desigualdad será clasificada en el grupo de tratamiento preventivo:

$$SSC_k \geq 3 \times \min \left(1, \frac{0.0001}{p_k} \right)$$

La frontera delimitada por la desigualdad anterior está representada por las líneas rojas en la Figura 4-10. A pesar de que la severidad causada por la línea 2 Guatapurí-Valledupar LN 599 no es alta (1.1141), tiene una probabilidad de ocurrencia significativa (según nuestros supuestos) que la clasifica dentro del grupo de tratamiento preventivo. Las conclusiones que se obtuvieron para ambos escenarios fueron las mismas.

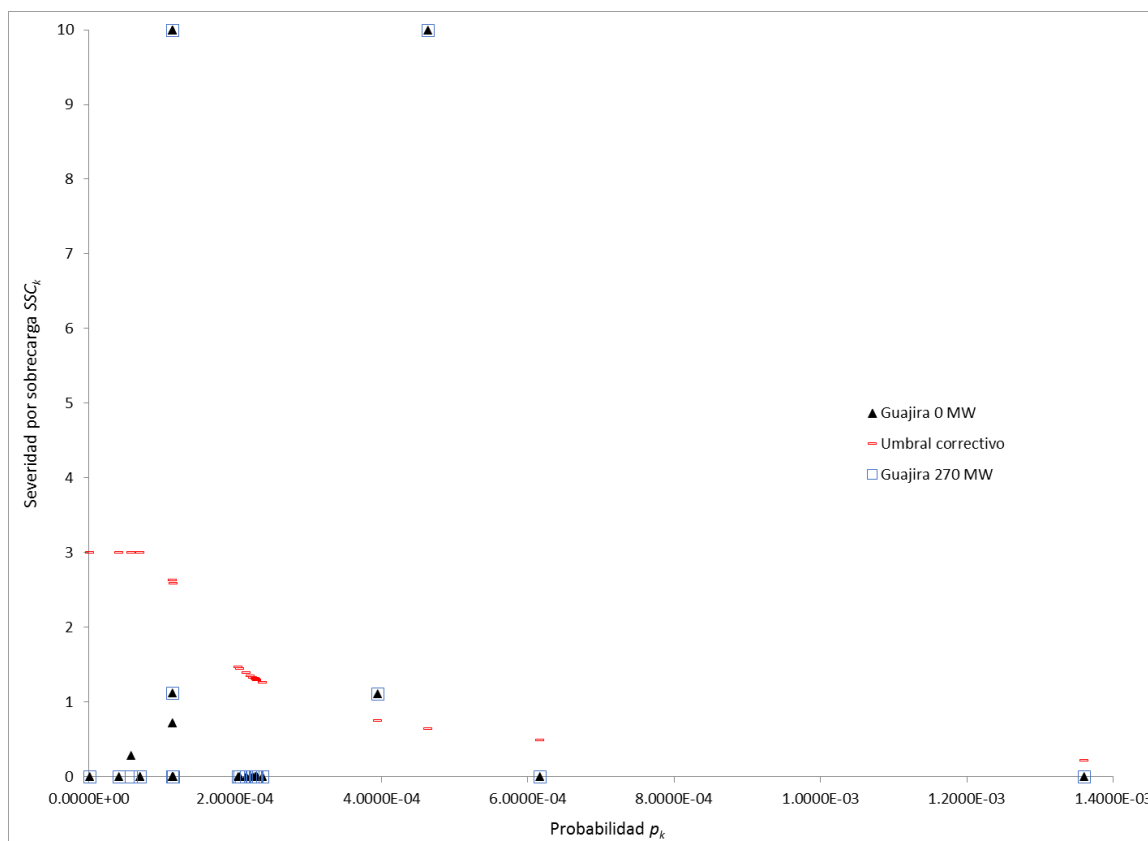


Figura 4-10. Curva probabilidad vs Severidad de contingencias.

Como indicador de riesgo, se plantea el valor promedio de la severidad ponderado por pesos proporcionales a la probabilidad de cada contingencia como se explicó en el numeral 4.1.3. Para los escenarios de Guajira 0 MW y Guajira 270 MW se obtuvieron niveles de riesgo de 1.55 y 1.53 respectivamente. Para efectos de interpretación del resultado, es como si en ambos se obtuviera un único circuito estresado con un nivel de sobrecarga un poco mayor al límite de emergencia de larga duración en promedio por contingencia. Por lo tanto, ambos despachos tienen niveles de riesgo bajos.

Este tipo de gráficas e información pueden ser útiles para asistir al operador en el proceso de toma de decisiones. Cada vez que programe un despacho o redespacho, se podría determinar y evaluar el nivel de riesgo, para tener un conocimiento de la exposición de las decisiones. Los procedimientos ilustrados en este capítulo hacen referencia a la severidad y riesgo por sobrecarga. Sin embargo, es posible realizar los mismos análisis para los casos de severidad y riesgo por bajo voltaje y por colapso de voltaje. La ilustración de estos indicadores adicionales será presentada en la sección 4.2.3.4 y 4.2.3.5.

4.1.7.4. Análisis económico

El criterio de confiabilidad N-K correctivo, propuesto para disminuir costos en la operación debidos a programación de seguridad pero manteniendo la confiabilidad y seguridad del SIN, ya es realizado por El Operador actualmente. Pero por la declaración de algunos parámetros de límites de emergencia en cero, este criterio pasa a ser un criterio preventivo.

Para ilustrar el efecto económico de tener los parámetros de límites de emergencia de todas las líneas y transformadores del SIN, se realizaron simulaciones basadas en el despacho del día 2 de julio de 2014, mediante un flujo DC óptimo. Se ejecutó un despacho óptimo considerando la aplicación del criterio de confiabilidad correctivo, suponiendo que se tiene un parámetro de límite de emergencia mayor a cero y se compararon los resultados con los obtenidos por el Operador aplicando el criterio preventivo. Para el ejemplo se asume que la generación de seguridad programada en el despacho es debida solamente a la sobrecarga del circuito Fundación - Copey 220 kV, ante la contingencia del transformador de Copey 500/230 kV y su límite de emergencia es igual a cero.

Para una buena ilustración de las diferencias, se modificaron los precios de los recursos marginales en el despacho para que las unidades de Guajira no salieran despachadas por mérito. El precio de oferta de Chivor se modificó de \$161.000 a \$147.018 y el de San Carlos de \$154.500 a \$147.017, justo un peso debajo de los precios de oferta de Guajira 2. Es necesario realizar esta modificación ya que con los altos precios actuales, muchas de las restricciones del sistema salen por mérito en el despacho.

El despacho de Guajira 1 y 2, bajo la aplicación del criterio preventivo, se realizará teniendo en cuenta la generación de seguridad publicada en el informe de planeación operativa eléctrica de mediano plazo (IPOEMP), publicado por el Operador. Esta seguridad se presenta en la Tabla 4-3.

Tabla 4-3. Programación de Guajira según Demanda GCM.*

DEMANDA GCM [MW]	MW GUAJIRA
< 504	0
505 - 544	72
545 - 554	144
555 - 589	144 (2 un)
590 - 625	290

* Fuente: IPOEMP Segundo semestre 2014 (XMCND2014_057.pdf)

Como se explica en el IPOEMP, esta generación de seguridad es necesaria para cubrir la contingencia del Transformador de Copey 500/230 kV, ya que produce bajas tensiones en las cargas radiales alimentadas desde Copey 220/110 y Valledupar 220/110 kV. Adicionalmente produce sobrecarga de la línea Fundación - Copey 220 kV.

Para el cálculo del despacho, aplicando el criterio de confiabilidad correctivo, se calculó la generación de seguridad de las unidades de Guajira en términos de número de unidades. Estos valores fueron publicados por el Operador en el archivo dSEGDES0702.txt.

En la Tabla 4-4, se muestra la diferencia de despachos entre la aplicación en el despacho del criterio preventivo (criterio actual aplicando Tabla 4) vs el criterio Correctivo. La generación programada considerando el criterio preventivo es igual al despacho programado publicado por XM.

Tabla 4-4. Despacho de Guajira bajo aplicación de criterio preventivo y correctivo

CRITERIO	GUAJIRA1 [MW/día]	GUAJIRA2 [MW/día]
PREVENTIVO (Actual)	1.904	2.005
CORRECTIVO	1.788	1.857
Diferencia	116	148

De estos resultados se puede concluir que al aplicar el criterio de confiabilidad correctivo se disminuye la seguridad en aproximadamente 7%. Este porcentaje depende mucho del escenario de precios que se presente en el despacho. Bajo un escenario de altos aportes hídricos y bajos precios en los generadores hidráulicos, el porcentaje de generación de seguridad puede disminuir hasta un 12% aproximadamente.

En la Tabla 4-5 se presenta un ejemplo simulado para este tipo de escenario, en donde las unidades de Guajira no salen en la base del despacho programado, luego la generación para el despacho con criterio correctivo es igual a la generación de las unidades de Guajira 1 y 2, en el mínimo técnico:

Tabla 4-5. Despacho de Guajira bajo aplicación de criterio preventivo y correctivo en escenario húmedo

CRITERIO	GUAJIRA1 [MW/día]	GUAJIRA2 [MW/día]
PREVENTIVO (Actual)	1.904	2.005
CORRECTIVO	1.728	1.728
Diferencia	176	277

Es necesario tener en cuenta que el análisis de seguridad considerando la contingencia del Transformador de Copey 500/230 kV bajo el criterio correctivo, genera sobrecargas y tensiones por debajo de los niveles de calidad en algunas barras del área, pero estas no generan eventos en cascada, DNA o colapso de voltaje en el área de GCM. Es muy importante considerar la calibración de las protecciones para no generar disparo de elementos sobrecargados por debajo de su parámetro de emergencia.

Esto quiere decir entonces que si el transformador de Copey se dispara estando las dos unidades de Guajira al mínimo, el Operador tiene un tiempo de restablecer las condiciones de seguridad y calidad en el área, subiendo generación de Guajira. Estas unidades suben a una velocidad de 3.2 MW/min. Esto implica que para pasar del mínimo al máximo, tardan aproximadamente 20 minutos. Este tiempo es adecuado y coherente con el parámetro actual de emergencia durante 30 minutos, establecido en el acuerdo CNO 601.

Adicionalmente cabe destacar que el evento de falla del transformador de Copey 500/230 kV, tiene muy poca probabilidad de ocurrencia. Revisando los eventos de falla publicados por XM, este activo no ha registrado ninguna falla desde su entrada en operación a mediados del año 2007.

Para cuantificar los posibles beneficios económicos resultantes de la aplicación de un criterio de confiabilidad correctivo en el SIN, se realizó el análisis de costos de la situación descrita anteriormente.

En la Tabla 4-6, se muestra la diferencia en el costo de operación con el despacho obtenido aplicando el criterio correctivo. El costo operativo fue calculado como la multiplicación del precio de oferta y la generación de todos los recursos del sistema. La diferencia encontrada es muy baja. Esto por los precios que se consideraron para los recursos marginales, que están muy cercanos a los de las unidades de Guajira.

Tabla 4-6. Comparación de costos aplicando criterio correctivo

CRITERIO	Costo Operativo
PREVENTIVO (Actual)	\$22.223.663.699
CORRECTIVO	\$22.222.300.875
Beneficio	\$1.362.824

Un efecto más real en los sobrecostos causados por la programación de la seguridad en las unidades de Guajira, se puede obtener analizando los costos asociados a las reconciliaciones positivas calculadas para estas unidades. Revisando los valores de reconciliaciones publicados por XM en su página web para el mes de julio de 2014, se tiene un total de 36.716 MWh de reconciliaciones positivas asociadas a las unidades de Guajira. Este valor es llevado a pesos mediante un aproximado de costo de reconciliaciones, calculado dividiendo el total en pesos de las reconciliaciones positivas del mes de julio, sobre el total de MWh de reconciliaciones positivas. Para el mes de julio de 2014 esto da un valor aproximado de 200.000 \$/MWh. Luego el valor en pesos de las reconciliaciones de las unidades de Guajira es de \$7.343.200.000. Considerando una reducción del 7% en la generación de seguridad en escenario de precios seco y el 12% en escenario de precios húmedo, llegamos a la conclusión que al considerar el criterio de confiabilidad correctivo para la contingencia del transformador de Copey 500/230 kV, se puede obtener una disminución de aproximadamente \$500.000.000 en un mes para el primer escenario y de casi \$900.000.000 mensuales para el segundo.

En la Tabla 4-7 se presenta un resumen de los resultados obtenidos.

Tabla 4-7. Análisis de costos de reconciliaciones positivas aplicando el criterio correctivo

CRITERIO	Costo Reconciliaciones + Escenario Precios Seco	Costo Reconciliaciones + Escenario Precios Húmedo
PREVENTIVO (Actual)	\$ 7.343.200.000	\$ 7.343.200.000
CORRECTIVO	\$ 6.829.176.000	\$ 6.829.176.000
Beneficio	\$ 514.024.000	\$ 881.184.000

Estos ahorros se obtienen si la contingencia del transformador de Copey 500/230 kV no se presenta.

4.1.8. Beneficios del criterio de confiabilidad Preventivo-Correctivo

La implementación de un criterio de confiabilidad preventivo-correctivo trae varios beneficios para la operación del SIN. A continuación se presenta un listado de los mismos:

- Permite a un operador maximizar el uso de la red eléctrica sin poner en riesgo la operación del sistema.
- Como se ilustró en el ejemplo para el área GCM, si se cuenta con la información de los parámetros de sobrecarga de corta duración, se pueden reducir costos de operación.
- Como se presentará en la hoja de ruta propuesta en este documento, el criterio de confiabilidad preventivo-correctivo puede ser automatizado a través de un modelo SCED (security constrained economic dispatch); esto ajustaría la generación de seguridad necesaria y reduciría tiempos en los procesos de confiabilidad.
- Viabiliza una normalización del proceso de análisis de confiabilidad en el SIN.
- La implementación de este criterio significa un avance significativo para lograr, en un futuro, un criterio más evolucionado, como lo es el criterio basado en riesgo, que se presenta en el numeral 4.2.
- Este criterio permite calcular índices de severidad que pueden ser usados para calcular indicadores de riesgo (en el numeral 4.2 se presenta la metodología para el efecto). Estos indicadores son una herramienta de gestión valiosa para la confiabilidad en la operación del SIN.
- En un futuro próximo, El Operador contará con un centro de control avanzado que permitirá tener a disposición información en tiempo real para el cálculo de los indicadores de riesgo. Estos pueden ser de gran ayuda para garantizar una operación segura y confiable.

4.2. Criterio de Confiabilidad basado en Riesgo

La operación del SIN debe cumplir con los criterios de seguridad y calidad establecidos para el planeamiento operativo eléctrico en el Código de Operación, considerando las contingencias $N-K$, seleccionadas bajo un análisis de probabilidad y severidad, y cumpliendo con restricciones de riesgo.

El riesgo se define como un valor medio de la severidad medida en términos de los valores de sobrecarga, bajos voltajes y colapso de voltaje post-contingencia, ponderados por la probabilidad de ocurrencia de cada contingencia k .

$$\begin{aligned} \text{RiesgoS} &= \sum_k p_k SSC_k \\ \text{RiesgoB} &= \sum_k p_k SBV_k \\ \text{RiesgoC} &= \sum_k p_k SCV_k \end{aligned}$$

Donde $RiesgoS$ es el riesgo por severidad, $RiesgoB$ es el riesgo por bajas tensiones y $RiesgoC$ es el riesgo por colapso de voltaje.

p_k es la probabilidad de ocurrencia ponderada de la falla k .

SSC_k es la severidad por sobrecarga, SBV_k es la severidad por bajas tensiones y SCV_k es la severidad por colapso de tensión, ocasionadas por la falla k .

Inicialmente se calculará el riesgo promedio del SIN, como el promedio del riesgo calculado para cada una de las áreas operativas del SIN.

$$RSM = \frac{\sum_a RiesgoS_a}{NA}$$

$$RBM = \frac{\sum_a RiesgoB_a}{NA}$$

$$RCM = \frac{\sum_a RiesgoC_a}{NA}$$

Donde RSM es el riesgo por sobrecarga medio, RBM es el riesgo por bajas tensiones medio y RCM es el riesgo por colapso de voltaje medio. NA , es el número de áreas operativas del SIN.

Las restricciones de riesgo se modelan de la siguiente forma:

$$RiesgoS \leq K_{R1} * \min(RSBase, RSM)$$

$$RiesgoB \leq K_{R2} * \min(RBBase, RBM)$$

$$RiesgoC \leq K_{R3} * \min(RCBase, RCM)$$

Donde K_{Ri} son factores de ajuste del riesgo. $RSBase$, $RBBase$ y $RCBase$, son los riesgos máximos permitidos para el sistema. Estos valores son calculados aplicando el criterio de confiabilidad N-K Preventivo-Correctivo.

En la Figura 4-15 se propone una forma adicional de calcular el lado derecho de la restricción de riesgo. Se trata de encontrar para diferentes valores de K_R los costos de operación asociados partiendo de un riesgo base que es el resultado de la ejecución de un modelo SCED.

4.2.1. Diferencia entre los criterios de confiabilidad N-K correctivo y el basado en riesgo

Con la implementación de un criterio de confiabilidad N-K preventivo o correctivo, se logra una operación segura del SIN ante contingencias N-K. La generación obtenida al aplicar este criterio cumple con las condiciones de sobrecarga exigidas, pero pueden presentarse casos en los que muchas líneas o transformadores queden muy cerca del límite de emergencia de

corta duración, lo que hace muy complicado el restablecimiento a las condiciones nominales. En este caso el nivel de riesgo puede ser alto según la metodología descrita en el numeral anterior. La aplicación de un criterio basado en riesgo, puede llevar a una condición de menor riesgo debido a que la medida de riesgo es una restricción adicional del modelo de optimización para el despacho.

Como resultado se puede obtener un despacho de generación que en el estado post-contingencia tenga menos elementos sobrecargados, incluso a un nivel más alto pero admisible. Tanto en el criterio correctivo como en el basado en riesgo se debe contar con recursos operativos en el sistema que permitan disminuir las potenciales sobrecargas post-contingencia.

4.2.2. Aplicación del criterio de confiabilidad basado en riesgo

Para aplicar este criterio es necesario desarrollar herramientas de toma de decisiones que permitan incluir las restricciones de riesgo dentro del modelo matemático y encuentren un programa de generación óptimo. Sin embargo, dado que el estado actual en modelos de despacho se basa en la formulación de la red usando el método del flujo DC, el riesgo que se puede gestionar con este tipo de herramientas es el de sobrecargas. Las restricciones de riesgo por bajo voltaje y por colapso de voltaje se podrán gestionar solamente desde un modelo de despacho óptimo AC, el cual aún no es implementado a nivel práctico, solo a nivel investigativo. Por esta razón, el Consultor considera que no es conveniente, al menos por ahora, que se imponga que este tipo de restricciones de riesgo sean consideradas en el modelo de despacho confiable. Sin embargo, el riesgo por bajo voltaje y colapso de voltaje puede ser calculado y monitoreado con las herramientas actuales y entonces es importante que se procure mantenerlo en niveles bajos mediante acciones operativas encaminadas a mejorar los perfiles de tensión en el sistema.

4.2.3. Ejemplo de aplicación

A continuación se presenta un ejemplo que ilustra la aplicación del criterio basado en riesgo. Para una mayor comprensión de los resultados, el análisis se hará sobre el sistema IEEE de 9 barras tomado de la literatura (Ver Figura 4-11) [1]. Para observar los beneficios de los resultados obtenidos con el criterio basado en riesgo, se ilustran tres diferentes escenarios de generación a partir de: despacho económico, despacho económico seguro preventivo, y despacho económico seguro preventivo basado en riesgo.

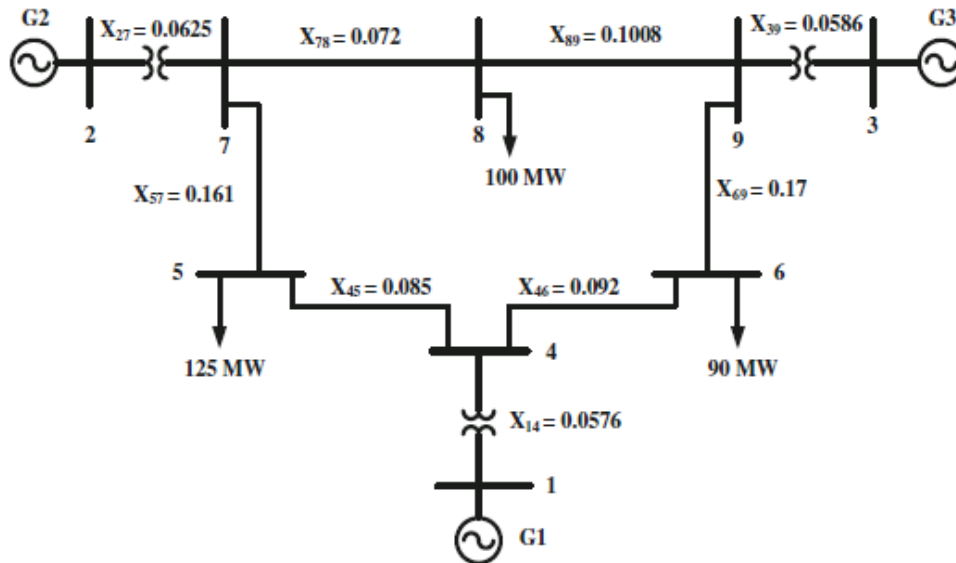


Figura 4-11. Sistema IEEE de 9 barras. Tomado de [69]

A continuación se ilustra la información de entrada con la que se harán los análisis:

Tabla 4-8. Análisis de costos de reconciliaciones positivas aplicando el criterio correctivo

Generador	Generación Mínima (MW)	Generación Máxima (MW)	Precio (US\$/MWh)
1	0	150	20
2	0	200	40
3	0	150	80

La demanda en las barras 5, 6, y 8 es 125 MW, 90 MW, y 100 MW respectivamente.

Tabla 4-9. Análisis de costos de reconciliaciones positivas aplicando el criterio correctivo

Circuito	Reactancia (p.u.)	Capacidad nominal (MW)
1-4	0.058	150
2-7	0.063	200
9-3	0.059	100
5-4	0.085	100
6-4	0.092	120
7-5	0.161	150
9-6	0.170	100
7-8	0.072	100
8-9	0.101	100

4.2.3.1. Despacho económico

Al simular un despacho económico (sin modelar contingencias) se tiene el menor costo posible. Sin embargo, el despacho no es seguro porque genera sobrecargas en el sistema. La Figura 4-12 ilustra el resultado del despacho económico y los flujos de potencia. Los flujos mostrados en rojo indican que están al 100% de su capacidad nominal. Los ilustrados en azul indican que los flujos están por debajo de la capacidad nominal. Dado que este modelo no

considera contingencias, se tiene el menor costo de operación posible igual a US\$ 10,107 en el periodo bajo estudio.

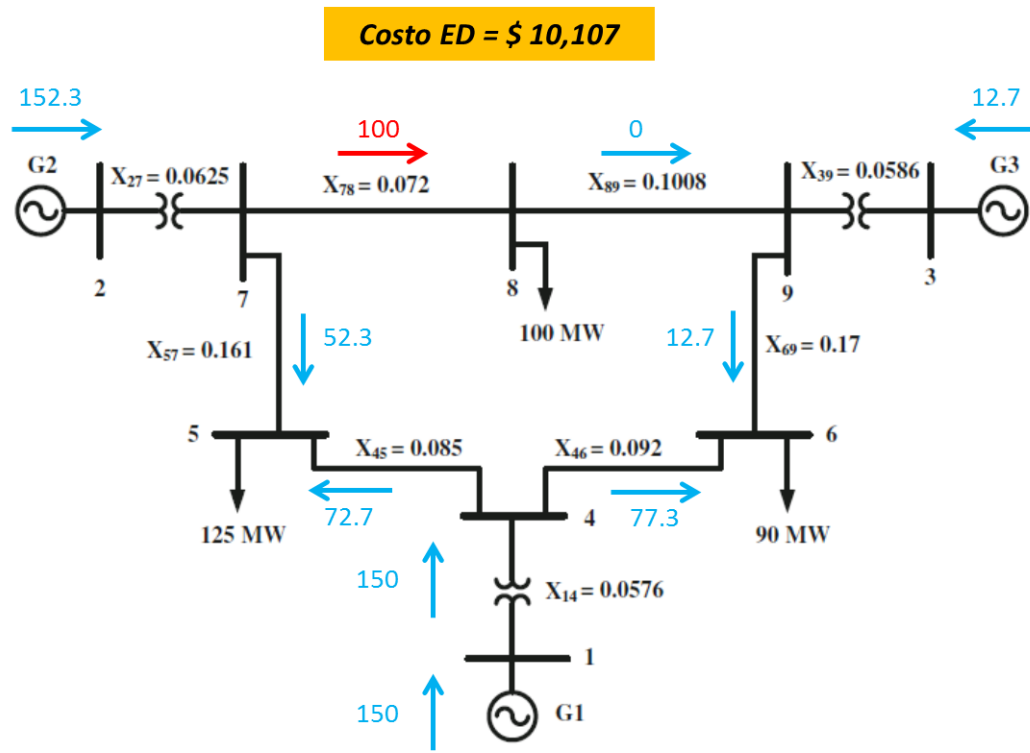


Figura 4-12. Despacho económico para el Sistema IEEE de 9 barras.

4.2.3.2. Despacho económico seguro preventivo

A continuación se ilustra el esquema general del modelo de optimización que encuentra un despacho económico seguro preventivo (SCED). Para esto se define NC como el número de contingencias a considerar, y k es el índice de las contingencias. Por convención, se adopta que $k = 0$ representa el estado pre-contingencia (red completa); y que $k = 1, \dots, NC$ indica estados post-contingencia. P_0 se define como el vector de generación (o despacho) preventivo del sistema, y x_k es el vector de estado (que en general considera ángulos de voltaje en un modelo de flujo de potencia DC) resultante para cada uno de los posibles estados $k = 1, \dots, K$. Por lo tanto, P_0 y x_0 son los vectores de generación y ángulos programados para el estado pre-contingencia. El modelo de despacho económico preventivo con restricciones de seguridad es como sigue:

$$\begin{aligned}
 &\text{minimizar } C(P_0) \\
 &\text{sujeto a} \\
 &h_k(P_0, x_k) = 0, \quad k = 0, 1, 2, \dots, NC \\
 &g_k(P_0, x_k) \leq g_k^{\max}, \quad k = 0, 1, 2, \dots, NC
 \end{aligned}$$

$C(P_0)$ representa el costo de operación total del sistema, y se representa como una función de la generación programada para el estado pre-contingencia. $h_k(P_0, x_k)$ representa el

conjunto de restricciones de balance de potencia nodal para cada contingencia k y se describe a través de las ecuaciones de flujo de potencia en función de la generación y las variables de estado. Finalmente, $g_k(P_0, x_k)$ es el conjunto de restricciones por límites operativos g_k^{max} para cada uno de los estados $k = 0, 1, 2, \dots, NC$. Algunas de estas restricciones representan flujos máximos por las líneas.

El punto principal de las funciones h y g es que la generación siempre será P_0 para todos los estados post-contingencia $k = 0, 1, 2, \dots, NC$. Esto quiere decir que ante la ocurrencia de cualquier contingencia, el despacho de generación P_0 debe ser siempre el mismo y debe cumplir con todas las restricciones impuestas en el modelo (las de flujo de carga y límites operativos). Por lo tanto, ante cualquier contingencia, el despacho P_0 debe ser tal que los flujos de potencia resultantes (que son función de las variables de estado x_k) deben permanecer entre los límites establecidos. Esta característica es precisamente lo que hace que el despacho sea preventivo.

Para ilustrar la aplicación del método recién explicado, se encontrará un despacho económico seguro preventivo para cubrir las contingencias del disparo de las líneas 5-4, 6-4 y 9-6 con probabilidades de ocurrencia de 0.01. Por lo tanto, la probabilidad del estado normal (red completa) es 0.97.

Este despacho debe satisfacer el criterio determinístico de manera preventiva. Para encontrar el despacho planteado a mínimo costo se ha implementado una herramienta que modela las contingencias mencionadas en la optimización sin necesidad de usar cortes. La ventaja de este método es que se obtiene el despacho seguro al menor costo posible y considera las condiciones específicas de operación como son los precios de oferta y la demanda con menor incertidumbre. La Figura 4-13 ilustra el despacho seguro y los flujos de potencia en condición normal (red completa).

Allí se observa que los generadores más costosos incrementan su producción y el generador más barato (#1) la reduce para hacer que ante cualquiera de las contingencias mencionadas se tengan flujos entre los límites establecidos. Por lo tanto, el costo de operación se ha incrementado en US\$ 4,092.5 (40.5%), que se puede entender como el costo de seguridad. Con las probabilidades de contingencia, con los flujos en estado normal y post-contingencia se puede determinar la severidad y posteriormente el riesgo del despacho en cuestión como la severidad media. En este caso, se tiene que el riesgo es 0.03, el cual es bajo y causado principalmente por la alta probabilidad de que el sistema esté en estado normal.

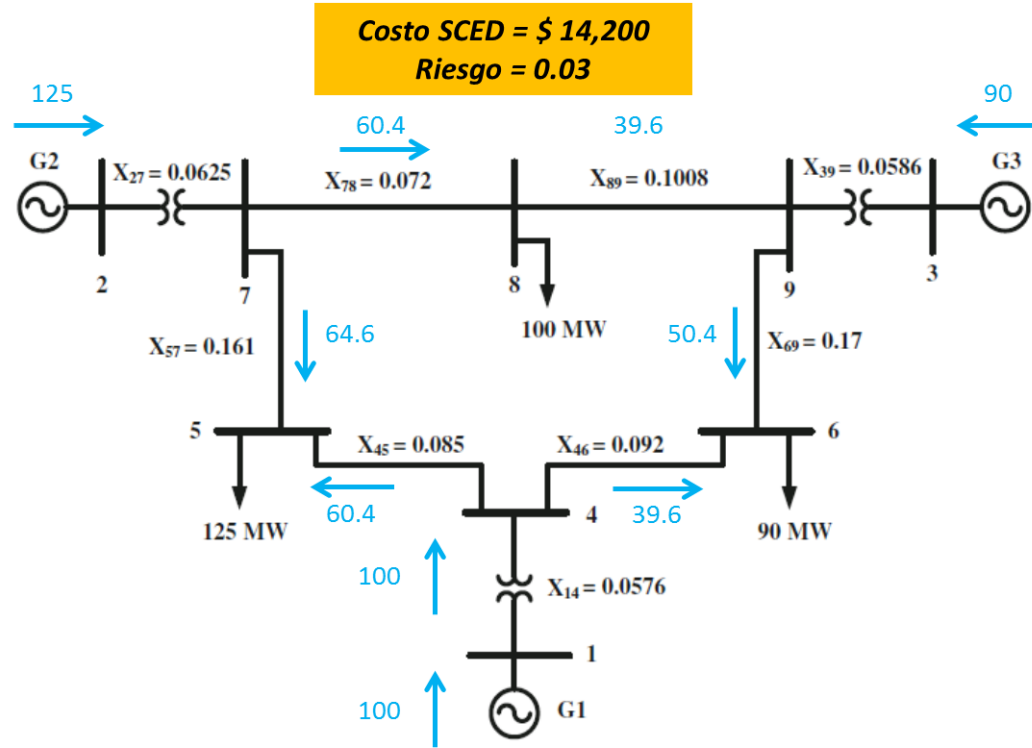


Figura 4-13. Despacho económico seguro preventivo.

4.2.3.3. Despacho económico seguro preventivo basado en Riesgo

Al igual que el despacho económico seguro preventivo, el objetivo es también obtener decisiones operativas P_0 pero garantizando un umbral de riesgo por sobrecarga para el sistema definido como una fracción de $Risk^{max}$. El modelo a presentar es preventivo en el sentido de que el despacho encontrado satisface el criterio de seguridad $N-1$. El modelo matemático sería:

$$\begin{aligned}
 & \text{minimizar } C(P_0) \\
 & \text{sujeto a} \\
 & h_k(P_0, x_k) = 0, \quad k = 0, 1, 2, \dots, NC \\
 & g_k(P_0, x_k) \leq K_C g_k^{max}, \quad k = 0, 1, 2, \dots, NC \\
 & \text{Riesgo}(p_k, P_0) = \sum_{k=0}^{NC} p_k \sum_L Sev_L(g_k(P_0, x_k)) \leq K_R Risk^{max}
 \end{aligned}$$

Al igual que en el SCED, $C(P_0)$ representa el costo de operación total del sistema, $h_k(P_0, x_k)$ representa el conjunto de restricciones de balance de potencia nodal para cada contingencia k . Y $g_k(P_0, x_k)$ es el conjunto de restricciones por límites operativos para cada uno de los estados $k = 0, 1, 2, \dots, NC$. Los límites g_k^{max} pueden ser modificados usando el parámetro K_C y de acuerdo a los recursos operativos del sistema.

Básicamente, lo que se plantea con este parámetro es aprovechar más, en lo posible, el sistema de transmisión permitiendo ciertos niveles de sobrecarga en el momento de una contingencia. Así que de acuerdo a lo propuesto en este estudio, el producto $K_C g_k^{max}$ es el límite de sobrecarga de larga duración f_2 cuando la ecuación de $g_k(P_0, x_k)$ describe la expresión del flujo por una línea. En pre-contingencia no se permiten sobrecargas, así que $K_C = 1$ cuando $k = 0$, es decir, el producto $K_C g_0^{max}$ es la capacidad nominal de cada línea f_1 .

Por otro lado, K_R es el factor empleado para forzar el modelo para que el despacho resultante tenga un riesgo menor que un umbral de referencia $Risk^{max}$. Este valor de referencia debe ser un parámetro de entrada que puede ser determinado calculándole el riesgo al despacho económico seguro (SCED) (ver ejemplo a continuación). Por lo tanto, con este método, se pretende que el riesgo del despacho sea menor que el riesgo del despacho económico seguro.

En este sentido sería importante emplear un K_R alrededor de 0.5. Sin embargo, no siempre es posible dado que se podrían obtener infactibilidades en el modelo cuando el sistema no logra satisfacer la restricción de riesgo. Por lo tanto, es importante garantizar un despacho con $0.5 \leq K_R \leq 1$. De todas formas, este parámetro incide en el costo de operación en el sistema. Al permitir mayor indicador de riesgo (K_R cercano a 1) se logran despachos de generación más económicos que cuando se emplean valores de K_R más bajos. Es importante destacar que si K_C y K_R son ambos iguales a 1, se tiene un despacho exactamente igual, en riesgo y costo, al despacho económico seguro preventivo (SCED) (Ver Figura 4-17).

A continuación se encontrará un despacho económico seguro preventivo basado en riesgo para cubrir las mismas contingencias del caso anterior (disparo de las líneas 5-4, 6-4 y 9-6 con probabilidades de ocurrencia de 0.1). Para este ejemplo y siguiendo las recomendaciones de la literatura [2] se ha planteado que dicho riesgo máximo sea una fracción llamada K_R del riesgo encontrado para el despacho preventivo (SCED). Otro aspecto importante del modelo de despacho preventivo basado en riesgo es que en los estados post-contingencia se permite una sobrecarga post-contingencia del 20% en toda la red; es decir, asumimos que el límite de emergencia de larga duración es $f_2 = 1.2 f_1$. Esto no implica necesariamente que el despacho permita que un número alto de circuitos se sobrecargue porque esta situación presentaría alto riesgo. De hecho, la restricción de riesgo controla el nivel global de severidad, y para conseguirlo permite que los activos cuya probabilidad de falla tienda a ser baja, alcancen una sobrecarga importante. Implícitamente se está asumiendo que en caso de presentarse la contingencia, el operador tiene recursos para hacer los ajustes correspondientes y reducir la sobrecarga hasta cero.

La Figura 4-14 ilustra el despacho preventivo basado en riesgo obtenido con $K_R = 0.8$. Se encontró que no solo el riesgo ha disminuido en un 20% comparado con el riesgo del despacho preventivo, sino que también el costo de operación disminuyó. Éste se ha reducido en U\$360 por hora (un 2.5%). Es importante mencionar que si no se permite

sobrecarga en los estados post-contingencia, se puede mantener la disminución de riesgo pero el costo de operación no disminuye.

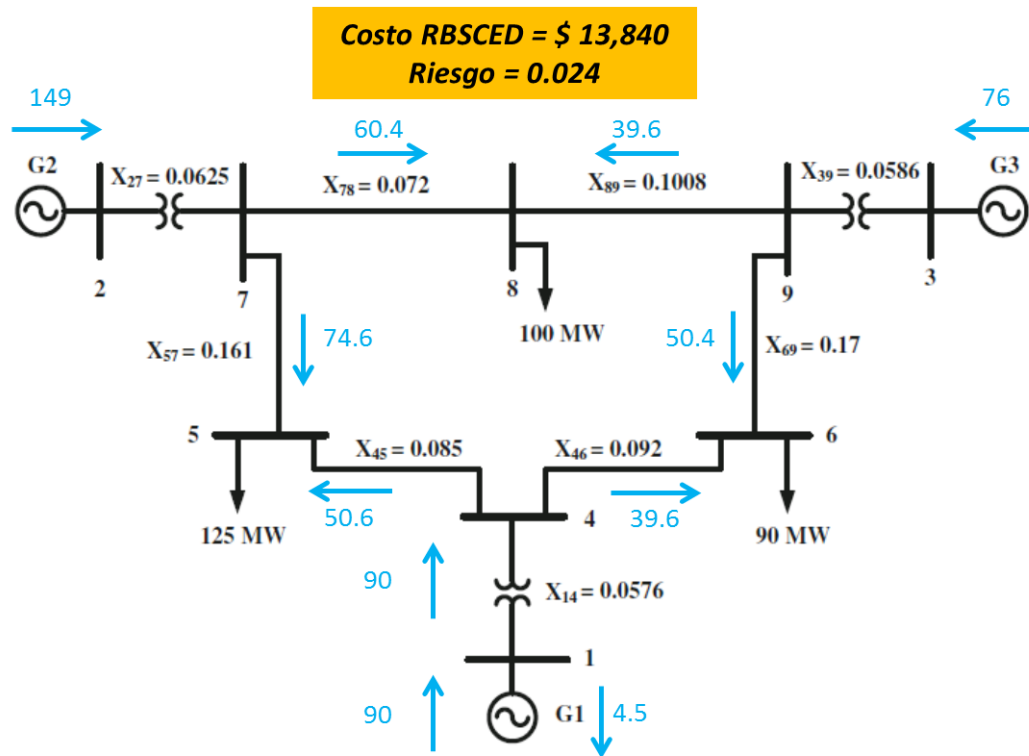


Figura 4-14. Despacho económico seguro preventivo basado en riesgo.

Para complementar la comparación entre el modelo de despacho preventivo tradicional y el modelo de despacho basado en riesgo, la Tabla 4-10 compara los resultados de ambos despachos para múltiples valores de K_R .

Tabla 4-10. Análisis riesgo vs costo para el sistema IEEE de 9 barras

Modelo	Número de circuitos con estrés			Riesgo	Costo (U\$D)
	Salida línea 5-4	Salida línea 9-6	Salida línea 6-4		
SCED	1	0	2	0.030	14,200
RBSCED	$K_R = 0.40$	0	1	0.012	14,320
	$K_R = 0.50$	0	1	0.015	14,200
	$K_R = 0.60$	0	1	0.018	14,080
	$K_R = 0.70$	0	1	0.021	13,960
	$K_R = 0.80$	0	1	0.024	13,840
	$K_R = 0.90$	0	1	0.027	13,720
	$K_R = 1.00$	0	1	0.030	13,600
	$K_R = 1.10$	0	2	0.033	13,540
	$K_R = 1.20$	0	2	0.036	13,480

Primero, se ilustra el número de circuitos que alcanzan un nivel de estrés en estado post-contingencia para el modelo SCED y los diferentes RBSCED. Para este ejemplo se considera

un nivel de estrés cuando el circuito ha sobrepasado el 90% de la capacidad nominal ilustrado en la tabla de parámetros. Se observa que el disparo de los circuitos 5-4 y 6-4 genera estrés en el despacho económico seguro (SCED). Sin embargo, el despacho basado en riesgo garantiza que el número de circuitos estresados en estado post-contingencia sea mucho menor. Es importante tener en cuenta que estos podrían alcanzar el 120% ($1.2 f_1$) del límite mostrado en la tabla, el cual sería el límite de sobrecarga de larga duración.

Finalmente, se observa que el costo disminuye con el incremento del riesgo (y de K_R). Para este ejemplo, se puede concluir que $K_R > 0.5$ genera economía en los costos operativos y que $K_R < 1$ genera mayor confiabilidad en el sistema. En la Figura 4-17 se observa el análisis de costo vs riesgo para el sistema en cuestión y se compara con la solución del despacho preventivo (SCED). La región mostrada para K_R representa la zona de mejor relación beneficio/costo, es decir, donde hay menor riesgo (mayor confiabilidad) y menor costo operativo.

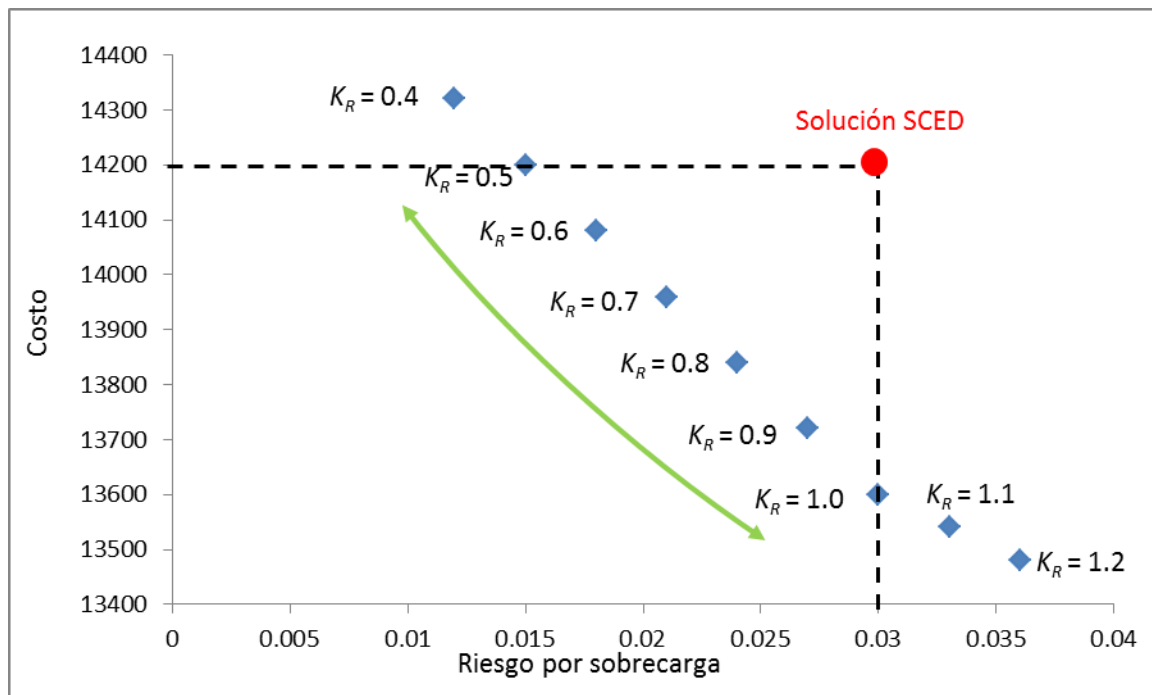


Figura 4-15. Balance entre costo y riesgo en el RBSCED.

4.2.3.4. Indicadores de severidad y riesgo de bajo voltaje.

Para ilustrar el uso de los indicadores de severidad por bajo voltaje y colapso, se evaluó cada uno de los despachos obtenidos para el sistema de 9 barras. Se presentan los valores de severidad por bajo voltaje obtenidos mediante flujos de potencia AC fijando la generación de potencia activa de acuerdo a cada uno de los despachos que allí se ilustran. Para el cálculo de severidad por bajo voltaje SBV_k , se asumió un valor de $V_{i,min} = 0.9$ para cada una de las barras PQ del sistema en cuestión.

Tabla 4-11. Severidad por bajo voltaje para el sistema IEEE de 9 barras

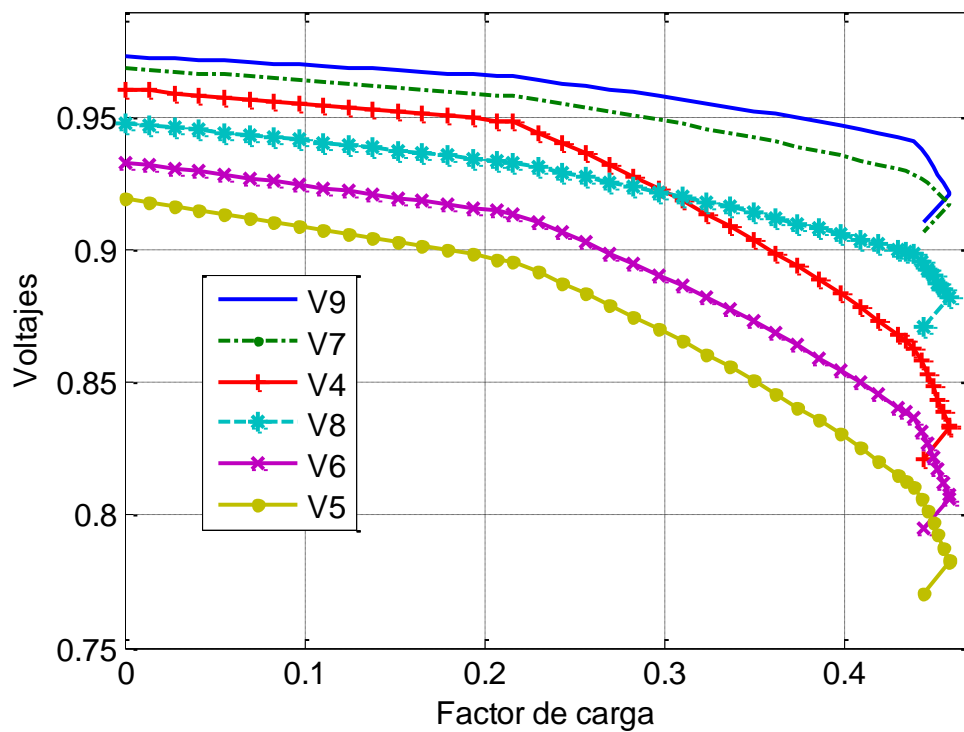
Modelo	Severidad por bajo voltaje				Riesgo por bajo voltaje
	Estado normal	Salida línea 5-4	Salida línea 9-6	Salida línea 6-4	
ED	2.966	5.919	3.404	4.724	3.017
SCED	2.909	5.648	3.723	3.993	2.955
RBSCED	$K_R = 0.40$	2.947	5.578	3.834	3.998
	$K_R = 0.50$	2.950	5.571	3.830	4.012
	$K_R = 0.60$	2.953	5.565	3.825	4.024
	$K_R = 0.80$	2.963	5.554	3.817	4.054
	$K_R = 1.00$	2.976	5.549	3.812	4.086

Tanto para el estado normal como para cada una de las tres contingencias mencionadas se determinó el SBV_k . Luego, el riesgo por bajo voltaje es el valor esperado de dicha severidad usando las probabilidades de contingencias usadas en este ejemplo de aplicación. En cada uno de los despachos evaluados, se observa que las severidades por bajo voltaje son mayores en los estados post-contingencia donde la red está debilitada. En casi todas las contingencias (excepto en la salida de la línea 9-6) el despacho económico (ED) presenta los peores perfiles de tensión resultando en indicadores de severidad mayores que el SCED y RBSCED. El modelo de despacho basado en riesgo presenta indicadores de severidad por bajo voltaje similares al del despacho preventivo para valores de K_R pequeños. A medida que este parámetro se hace mayor, el nivel de riesgo aumenta levemente. Es importante mencionar que este tipo de riesgo no es modelado en el despacho ya que éste actualmente no emplea el modelo de red AC.

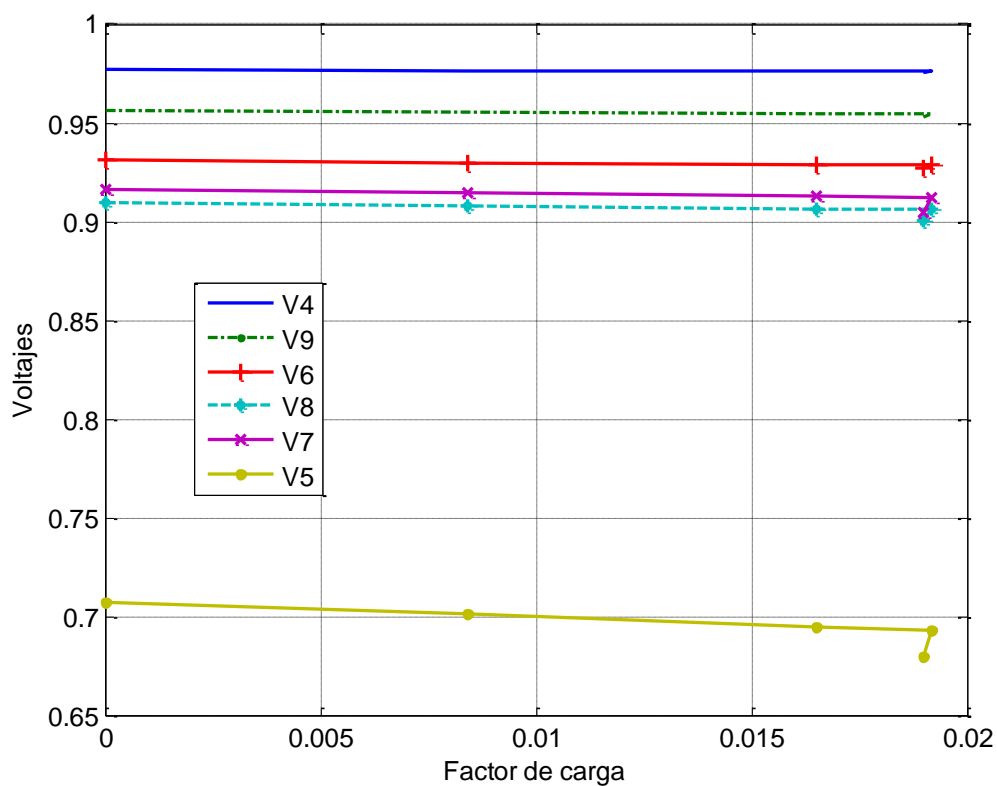
4.2.3.5. Indicadores de severidad y riesgo de colapso bajo voltaje.

En este ejemplo se evalúan los márgenes de estabilidad de voltaje de cada uno de los programas de despacho estudiados. Sin embargo, la herramienta requerida para evaluar el margen de estabilidad es el flujo de potencia continuado [70], [71]. De esta herramienta se obtiene la cargabilidad máxima del sistema c_k que lleva el sistema al colapso de voltaje. Con c_k se determina el margen de estabilidad de voltaje del sistema MEV_k que se emplea para determinar la severidad por colapso de voltaje.

La Figura 4-16 muestra las curvas P-V resultantes de correr dicha herramienta para el despacho económico. Se muestran las curvas en cada barra tanto para estado normal como para la contingencia de la línea 5-4. Una vez ocurrida la contingencia, el margen de estabilidad de tensión (o factor de escala máximo en la gráfica) es reducido considerablemente.



a) caso normal



b) post-contingencia salida línea 5-4.

Figura 4-16. Curvas P-V para ED en a) caso normal y b) post-contingencia.

Para este ejemplo, se consideró que $MEV_{min} = 10\%$, es decir, que una contingencia empieza a ser severa cuando su margen de estabilidad de voltaje es menor al 10%. La Tabla 4-12. Severidad y riesgo de colapso voltaje contiene los indicadores de severidad resultantes para cada uno de los despachos estudiados.

Tabla 4-12. Severidad y riesgo de colapso voltaje

Modelo		Severidad por bajo colapso de voltaje				Riesgo de colapso de voltaje
		Estado normal	Salida línea 5-4	Salida línea 9-6	Salida línea 6-4	
ED		0	0.808	0	0	0.008
SCED		0	0.669	0	0	0.007
RBSCED	$K_R = 0.40$	0	0.640	0	0	0.006
	$K_R = 0.50$	0	0.640	0	0	0.006
	$K_R = 0.60$	0	0.641	0	0	0.006
	$K_R = 0.80$	0	0.646	0	0	0.007
	$K_R = 1.00$	0	0.657	0	0	0.007

En cada uno de los despachos, el margen de estabilidad de voltaje post-contingencia es menor al 10% ante la salida de la línea 5-4. De hecho, en el despacho económico (sin restricciones de seguridad) se tiene que esta contingencia hace que el margen de estabilidad sea solo del 1.9%, es decir, un aumento en la demanda de 1.9% causa el colapso de voltaje en dicho estado. En el despacho preventivo (SCED) el margen es del 3.3%, y en el despacho basado en riesgo ($K_R \leq 0.8$) el margen es un poco mayor a 3.5% cuando ocurre un disparo en la línea 5-4. Para las demás contingencias en todos los despachos, el $MEV \geq 10\%$.

Es importante mencionar nuevamente que el riesgo de colapso de voltaje tampoco es modelado como una restricción en el despacho ya que éste actualmente no emplea el modelo de red AC. El despacho basado en riesgo controla el riesgo por sobrecarga, y como consecuencia de esto se tiene que el riesgo de bajo voltaje y de colapso también resultan en niveles aceptables dado el menor nivel de estrés de la red.

4.2.4. Beneficios del criterio de confiabilidad basado en Riesgo

La implementación de un criterio basado en riesgo significa un avance importante para la gestión de la confiabilidad. Infortunadamente el estado del arte actual en herramientas de toma de decisiones, no permite aún una completa implementación. Sin embargo iniciar desde ahora la gestión de la confiabilidad basada en indicadores de riesgo, permitirá en un futuro próximo contar con las más avanzadas herramientas de optimización. Hasta el momento se han identificado los siguientes beneficios para la operación, utilizando el criterio de confiabilidad basado en riesgo:

- Uso del riesgo como medida de la confiabilidad. Así, facilitar su gestión.
- Posibilidad de disminución del riesgo (o aumento de confiabilidad) y de costos de operación.
- Mayor rapidez los procesos de análisis de confiabilidad y de toma de decisiones en el SIN.

- Normalización de los procesos de análisis de confiabilidad.
- Control del nivel de riesgo del sistema. Con la aplicación de este criterio se pueden obtener despachos de generación para un nivel dado de riesgo; cabe anotar que el nivel aceptable de riesgo puede modificarse para condiciones particulares, por ejemplo condiciones de CAOP (se disminuiría el nivel aceptable de riesgo).

4.3. Hoja de ruta para la aplicación de los criterios de confiabilidad en el SIN

El criterio de confiabilidad N-K correctivo, es una buena forma de disminuir costos en la operación manteniendo la confiabilidad del SIN, como se mencionó en el numeral 1. Pero es necesario realizar un buen análisis de Severidad vs. Probabilidad para garantizar que efectivamente se garantiza la confiabilidad del sistema. Aunque actualmente en Colombia es aplicado el criterio correctivo para las sobrecargas, en algunas ocasiones esto no es posible porque no se tienen parámetros para emergencia de corta duración de los equipos, o estos son declarados en cero por los Agentes.

Bajo un escenario en donde se tengan parámetros de sobrecarga de corta duración, se puede implementar un esquema para garantizar la confiabilidad del SIN aplicando un criterio correctivo. Desde luego es necesario que El Operador tenga una serie de medidas para aliviar las sobrecargas cuando la contingencia se presenta. Adicionalmente es necesario construir el conocimiento para entender y definir las curvas de Probabilidad vs Severidad.

En la Figura 4-17 se muestra la hoja de ruta para la gestión de la confiabilidad en la operación del SIN propuesta por el consultor. En ella se integran todos los criterios, observaciones y recomendaciones mencionadas en el documento.



Figura 4-17. Hoja de ruta para la gestión de la confiabilidad en la operación del SIN

En la Tabla 4-13 se describen las acciones que se proponen para la implementación de los criterios de confiabilidad (numerales 4.1 y 4.2), así como el despacho basado en seguridad y riesgo.

Tabla 4-13. Acciones y tiempo estimado de las fases propuestas

Fase	Acciones	Tiempo Estimado
1	<p>Se propone construir las curvas de Severidad vs Probabilidad para todas las contingencias N-K. Para ello se requiere del uso de herramientas avanzadas de simulación. En el numeral 4.1 se mostró la manera de calcular las curvas con el fin de seleccionar las contingencias entre correctivo y preventivo.</p> <p>Esta fase considera las siguientes actividades:</p> <ul style="list-style-type: none"> • Declaración de nuevos parámetros de sobrecarga de larga duración y corta duración para los equipos del SIN, modelados. • Cálculo de probabilidades de falla para los equipos del SIN, modelados. • Cálculo de la Severidad de las contingencias N-K • Clasificación de contingencias. <p>Una vez clasificadas las contingencias, el proceso de análisis de confiabilidad y seguridad se seguirá ejecutando de la misma forma que actualmente se realiza. Se recomienda adicionalmente incorporar las recomendaciones que se presentan en el numeral 4.</p>	6 meses
2	<p>En esta fase se debe disponer de los indicadores de riesgo propuestos para la operación del SIN. Estos indicadores serán calculados bajo las metodologías propuestas para sobrecarga. Análogamente se pueden construir indicadores de riesgo para bajas tensiones o para colapso de tensión.</p>	3 meses
3	<p>Se propone el desarrollo de una nueva herramienta para el análisis de las contingencias. Aunque el estado del arte aún no permite encontrar herramientas comerciales que se adapten fácilmente al mercado colombiano, se recomienda desarrollar un modelo SCED (<i>Security Constrained Economic Dispatch</i>) que pueda ser utilizado en el despacho y redespacho programado. Este modelo puede entregar más precisión en el cálculo de la generación de seguridad ante contingencias y puede disminuir tiempo de análisis.</p>	2 años
4	<p>Se propone implementar el modelo RBSCED (<i>Risk-Based Security Constrained Economic Dispatch</i>). Una vez desarrollado el SCED y evolucionado e interiorizado los conceptos de indicadores de riesgo, se pueden implementar restricciones adicionales para encontrar despachos de generación que cumplan con las medidas de riesgo definidas. En el numeral 4.2 de este documento, se ilustró en profundidad la forma de aplicar este criterio y los beneficios que traería su implementación.</p>	6 meses

5. RECOMENDACIONES PARA LA GESTIÓN DE LA CONFIABILIDAD EN LA OPERACIÓN DEL SIN

Como complemento a los criterios de confiabilidad planteados la sección anterior de este documento, se realizarán una serie de recomendaciones que, a criterio de El Consultor, pueden contribuir a la aplicación adecuada de los criterios de confiabilidad y, en general, a mejorar algunos aspectos relacionados con la gestión de la confiabilidad en la operación del SIN.

5.1. Metodología para la Identificación de contingencias N-K de alto riesgo

El trabajo presentado en [4] ilustra un mecanismo aproximado para identificar contingencias de alto riesgo. Generalmente, una contingencia tipo $N - K$, $K > 1$ aunque tiene muy baja probabilidad de ocurrencia, suele ocurrir. También es cierto que la severidad de una contingencia de este tipo puede ser alta. Además, una contingencia $N - K$ que tenga un orden de magnitud de probabilidad igual al orden de magnitud de la probabilidad de una contingencia $N - 1$, puede llevar a un nivel de riesgo alto.

En el mismo trabajo, se ha encontrado que puede haber grupos funcionales de elementos (grupos de componentes que fallan juntos cuando uno de ellos falla), con órdenes de magnitud de probabilidad igual al orden de probabilidad de una contingencia $N - 1$. La metodología ilustrada en [72], en vez de usar el valor exacto de probabilidad, emplea el orden de magnitud partiendo de una probabilidad base. Por ejemplo, si la probabilidad base es 0.01, entonces una probabilidad igual a 0.04 tiene un orden igual a 1; y una probabilidad igual 0.0001 o 0.0009 tiene un orden de magnitud igual a 2, y así sucesivamente. La probabilidad base puede seleccionarse como la probabilidad de que un componente típico presente una falla.

Esta metodología para identificación de contingencias $N - K$ de alto riesgo es útil para evaluar la probabilidad de falla para diferentes configuraciones de subestaciones donde las probabilidades de falla de interruptores y seccionadores pueden ser consideradas. En caso de que el operador llegase a emplear un esquema similar al descrito anteriormente, se requiere definir un orden de magnitud máximo que defina cuáles contingencias $N - K$ deben incluirse en el listado de contingencias a analizar.

El Consultor recomienda estudiar más a fondo este tema para identificar posibles contingencias N-K con $K > 1$ que por su alta probabilidad de ocurrencia, pongan en riesgo la operación del SIN.

5.2. Declaración de parámetros para la operación en estado de emergencia

Para la aplicación del criterio de confiabilidad correctivo, se requiere que los agentes dueños o administradores de los equipos, declaren de forma adecuada los parámetros en condiciones de emergencia. En el Acuerdo CNO 601 de septiembre 13 del 2012, se define un formato que incluye el límite de emergencia para 30 minutos. Aunque con este parámetro se puede proceder a la aplicación del criterio correctivo de confiabilidad y de hecho sucede en el SIN, es posible tener una consideración más amplia de parámetros

transitorios como se describe a continuación. Se verá que este tipo de consideración está siendo usado en sistemas eléctricos importantes.

Se pueden tener definidas las siguientes características térmicas de emergencia (límites térmicos transitorios) de los equipos: límite de emergencia de larga duración (Long Term Emergency rate, LTE) el cual es para un tiempo límite de 4 horas en invierno o 12 horas en verano; límite de emergencia de corta duración (Short Term Emergency rate, STE) con un tiempo límite de 15 minutos; y carga de acciones drásticas (Drastic Actions Load, DAL) con un tiempo límite de 5 minutos [14].

La condición clave que permite la aplicación del límite STE en la operación real post-contingencia es la capacidad de reducir la potencia en el elemento sobrecargado, para ponerla por debajo del límite LTE dentro de los 15 minutos después de la contingencia. Si no se puede determinar de forma anticipada la capacidad operativa suficiente del sistema, se recomienda que el LTE sea usado de una forma conservativa [73].

Según la norma IEEE 738-2012 [74], se define límite térmico transitorio como la corriente final que produce una temperatura máxima permitida (T_{max}) en un tiempo especificado (t) después de un cambio en la corriente a partir de una corriente inicial (I_0). Además, en la norma se indica cómo se realiza el cálculo del límite transitorio de emergencia para conductores aéreos de líneas de transmisión.

La definición de los límites STE y LTE corresponde a la corriente que lleva la temperatura del conductor a T_{max} en 15 minutos y en 4 horas respectivamente, después de que se produce un escalón de corriente a partir de I_0 . Ver Figura 5-1.

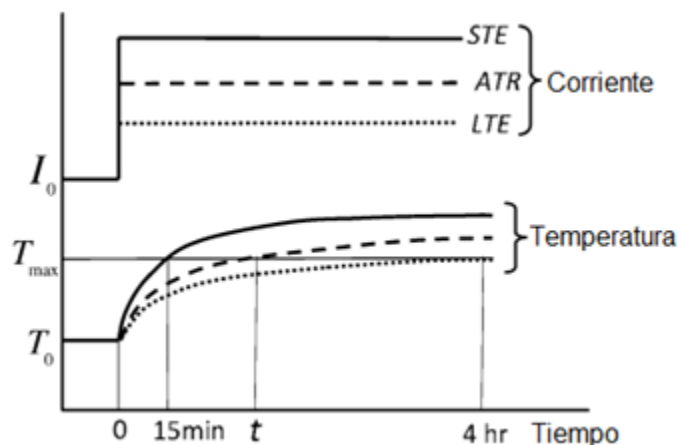


Figura 5-1. Cambio de temperatura en un conductor aéreo debido a un escalón de cambio de corriente.

Adicionalmente, se ha propuesto un nuevo concepto de límites de transmisión de emergencia adaptativos (Adaptive emergency Transmission Rates, ATR) visto como un límite adaptable continuo aplicable en cualquier intervalo de tiempo después de la contingencia.

La curva del ATR está definida entre los límites LTE y STE con su respectivo intervalo de tiempo (t); cualquier par de puntos de los parámetros correspondiente (ATR , t) puede ser usado como límite transitorio válido de un conductor. En la Figura 5-2 se ilustra la forma del $ATR = f(t)$ calculado en varios puntos para un conductor ACSR DRAKE. En la actualidad los tres puntos, DAL, STE y LTE, son utilizados en la operación del sistema de potencia, por ejemplo en ISO New England; cabe anotar que cualquier punto de esta curva puede ser usado como un límite de emergencia para la línea.

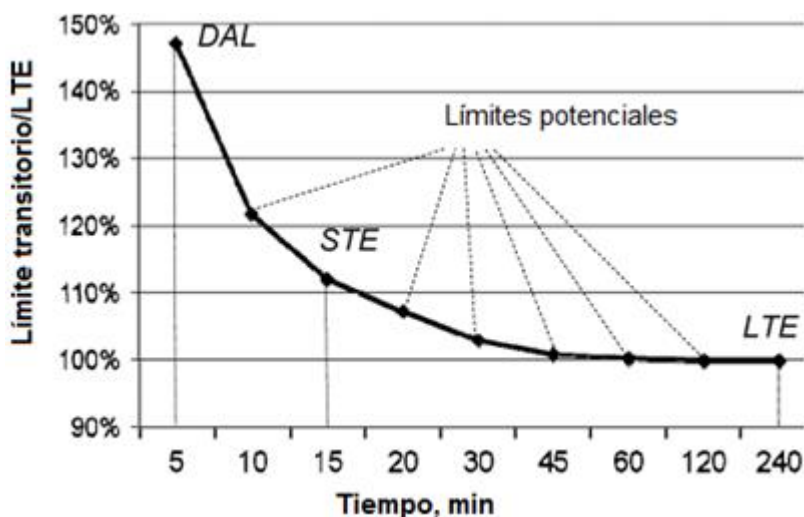


Figura 5-2. Límites transitorios de emergencia normalizados de conductor ACSR DRAKE.

El Consultor recomienda que se realice un análisis detallado sobre la posibilidad de declarar nuevos parámetros de emergencia de corta duración, que puedan ser utilizados en el criterio de confiabilidad correctivo y posteriormente en el criterio de confiabilidad basado en riesgo. Estos nuevos parámetros deberán ser declarados por los agentes operadores o administradores de los equipos, pero dado el impacto que estos tienen en el análisis de confiabilidad y en el costo de las restricciones, se recomienda que sean realizadas periódicamente auditorías técnicas que permitan verificar los valores declarados con la realidad de los equipos.

5.3. Jerarquía de recursos operativos

Para garantizar que los niveles de seguridad y calidad se cumplen en la operación del SIN, El Operador deberá determinar los recursos operativos con los que cuenta el sistema de potencia durante el horizonte de tiempo establecido para realizar la programación de la operación (disponibilidad de recursos considerando las áreas eléctricas).

Una vez se determina la disponibilidad de dichos recursos, el Operador establecerá la jerarquía con base en el criterio de minimizar el costo de operación sujeto a los criterios preventivos-correctivos (análisis de riesgo y selección de contingencias).

El Consultor recomienda que se incluyan los siguientes recursos para los análisis de confiabilidad, seguridad y calidad en la operación del SIN:

- Uso de los activos de transmisión (movimientos de TAPS en transformadores, FACTS).
- Recursos de generación.
- Respuesta de la demanda.
- Reconfiguración de la red de transmisión (apertura/cierre de elementos).
- EDAC.
- Nuevos equipos, como Energy Storage System (**ESS**).

En este contexto, se recomienda para los recursos de transmisión y respuesta de la demanda:

1. Establecer la participación efectiva, duración y magnitud, de las tecnologías de transmisión. Con base en lo anterior, se sugiere que los propietarios de estos activos de transmisión informen las características y condiciones requeridas para que El Operador pueda acceder a los recursos de capacidad y flexibilidad que puedan brindar dichos activos (Anexo B.3).
2. Establecer la participación efectiva, duración y magnitud, de la demanda. Con base en lo anterior, se sugiere realizar un estudio que identifique los cambios regulatorios y tecnológicos requeridos para la programación de la operación y reglas de mercado de la oferta de “demanda” (Anexo B.4). Lo anterior deberá ser consistente con los lineamientos establecidos en la Ley 1715/2014 (Promoción, entre otros aspectos, respuesta a la demanda) y la Resolución del Ministerio de Minas y Energía 90325/2014 (Plan de mitigación, entre otros aspectos, para la participación de la demanda).

5.4. Uso de los recursos de generación no despachos centralmente

En la actualidad el SIN cuenta con un porcentaje de 4.5% del total de la capacidad instalada, en generadores no despachados centralmente. Esto es aproximadamente 660 MW. Una cantidad poco despreciable y de la cual se espera un crecimiento alto en los próximos 5 años, donde se proyecta llegar aproximadamente a 1000 MW. Adicionalmente se espera que la Ley 1715 de 2014, estimule aún más este crecimiento. En el plan de expansión de referencia 2014-2028 publicado por la UPME, se plantean escenarios con grandes proyectos de generación renovable al 2020: biomasa de 248 MW, eólica de 576 MW, geotérmica de 100 MW y solar de 53.6 M. Este tipo de generación plantea un gran reto para la confiabilidad en la atención de la demanda debido a la intermitencia no controlable de su energía primaria (vientos, calor, radiación solar, etc).

Aunque aún no está determinado bajo qué esquema entren estos recursos al mercado existe la posibilidad de que lo hagan como recursos no despachados centralmente. Bajo la reglamentación actual, este tipo de recursos no son utilizados en los análisis de seguridad y

confiabilidad ya que no se tiene firmeza en su generación. Actualmente estos recursos son remunerados por su generación real y no son sometidos a penalizaciones económicas por desviaciones.

Algunos de estos recursos no despachados centralmente son importantes en la confiabilidad y seguridad del SIN, ya que por sus características técnicas y ubicación geográfica pueden aportar energía activa y reactiva importante para aliviar restricciones. Es el caso por ejemplo de las plantas Charquito, El Limonar, Tequendama, La Tinta y la Junca, ubicadas dentro del área Bogotá y que mejoran el perfil de tensiones al disminuir demanda y en algunos casos aportando energía reactiva a la red. Pero la realidad operativa es que estas plantas no son consideradas dentro del análisis de seguridad y confiabilidad del SIN. La razón más evidente para tomar esta decisión es el hecho de que el incentivo económico para estos generadores está en su generación real independiente si son requeridas por seguridad o no. En otras palabras estos recursos no reciben incentivos por reconciliaciones positivas. Por otra parte, como se mencionó anteriormente, estos recursos no son penalizados por desviaciones.

Para la consideración de la potencia activa en los estudios de confiabilidad del SIN, se recomienda la siguiente metodología para considerar la producción de plantas menores en los estudios de confiabilidad. Con el fin de que los estudios de seguridad y confiabilidad empleen la mayor cantidad de recursos del sistema, se recomienda que para las plantas menores (que no son despachadas centralmente), se emplee un valor de potencia firme obtenido a partir de información histórica de la planta bajo estudio.

La producción de las plantas menores es función de la disponibilidad del recurso, que puede ser hidráulico, eólico, solar, entre otros. Por lo tanto, no es fácil estimar su producción en una hora determinada dado el carácter aleatorio del recurso en consideración. Sin embargo, para los análisis de confiabilidad y seguridad es importante considerar que estas plantas aportarán una potencia con una alta probabilidad de ser superada. A dicha potencia la denominaremos potencia firme.

A partir de la historia de producción de una planta menor es posible determinar la potencia firme. De acuerdo al grado de “firmeza” que se desee, se pueden obtener diferentes valores de potencia firme, y la firmeza depende de la probabilidad que se adopte para el análisis. Por ejemplo, si se garantiza que la potencia firme tiene una probabilidad de 0.95 de ser superada, significa que el 95% del tiempo se tendrá una potencia de salida mayor al valor de potencia firme. A este valor de potencia firme también se le puede decir que tiene un 95% PSS (probabilidad de ser superado). Así, también se puede hablar de probabilidades de 0.99 y 1.0 por ejemplo. En este último caso, significa que siempre se tendrá un valor de potencia mayor a la potencia firme 100% PSS.

Estadísticamente hablando, el 95% PSS y 99% PSS, o cualquier otro valor PSS, se determinan a través de los percentiles (5º y 1º respectivamente). El 100% PSS de una muestra se puede determinar como el valor mínimo contenido en la muestra. Para ilustrar este procedimiento, se presenta a continuación el caso de una central menor a filo de agua para la que se tiene información histórica de su producción (potencia) horaria.

La Figura 5-3 representa el cálculo de la potencia firme 95% PSS horaria a través de diferentes años para la central bajo estudio. Es importante observar que la producción de estas plantas puede variar significativamente año tras año ya que las condiciones climáticas y medioambientales pueden cambiar. Por lo tanto, es recomendable usar información histórica reciente (uno o dos años) para evitar sesgar los resultados.

La Figura 5-3 ilustra el cálculo de la potencia firme 95% PSS horaria por mes para datos recolectados en 2012. Durante este año, dicha planta presentó periodos con producción nula por mantenimiento. Estos datos de producción igual a cero no fueron tenidos en cuenta para el cálculo del percentil 5º. Lo que se hizo fue calcular la mediana de los datos para luego reemplazar estos periodos (con producción cero) con la mediana determinada para el correspondiente periodo. La mediana es un valor representativo robusto de los datos ya que no se ve afectado por valores extremos (ceros en este caso). En la Figura 5-3 se observa que a pesar de que los fenómenos climáticos son periódicos, no se observa una tendencia a nivel horario del 95% PSS.

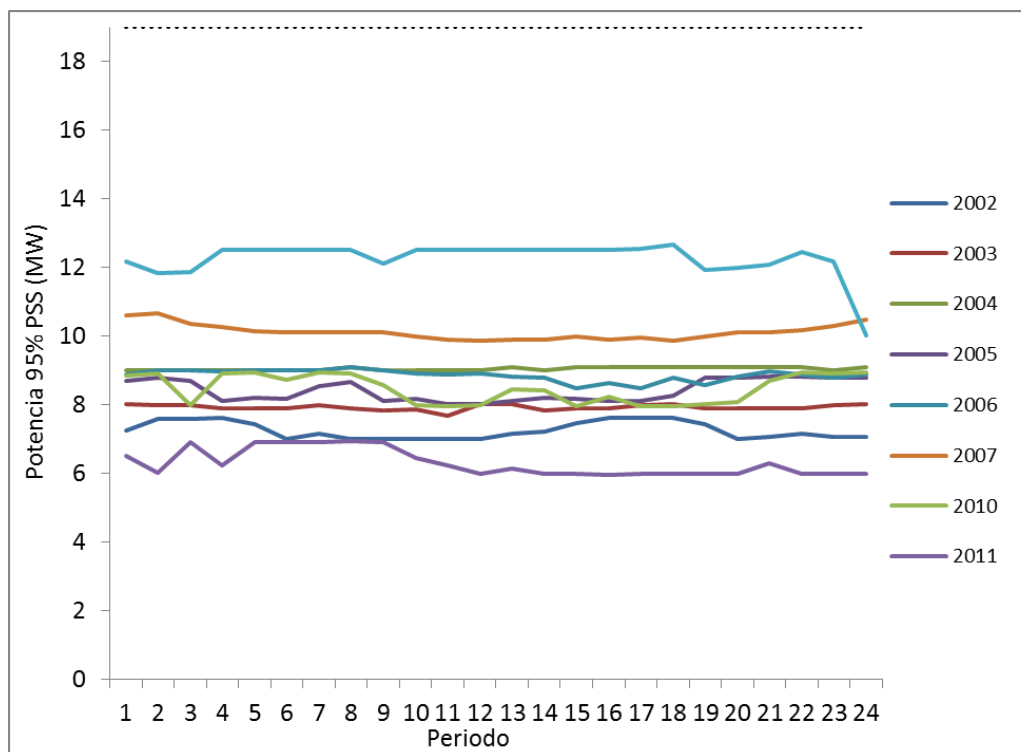


Figura 5-3. Potencia 95% PSS para diferentes años

Finalmente, para observar diferentes niveles de firmeza en la potencia, la Figura 5-5 ilustra diferentes potencias con sus correspondientes PSS. El 100% PSS representa un valor muy conservador de la potencia que se puede obtener de esta planta donde se llega a tener valores bajos (alrededor del 9%) en producción con respecto a la capacidad nominal.

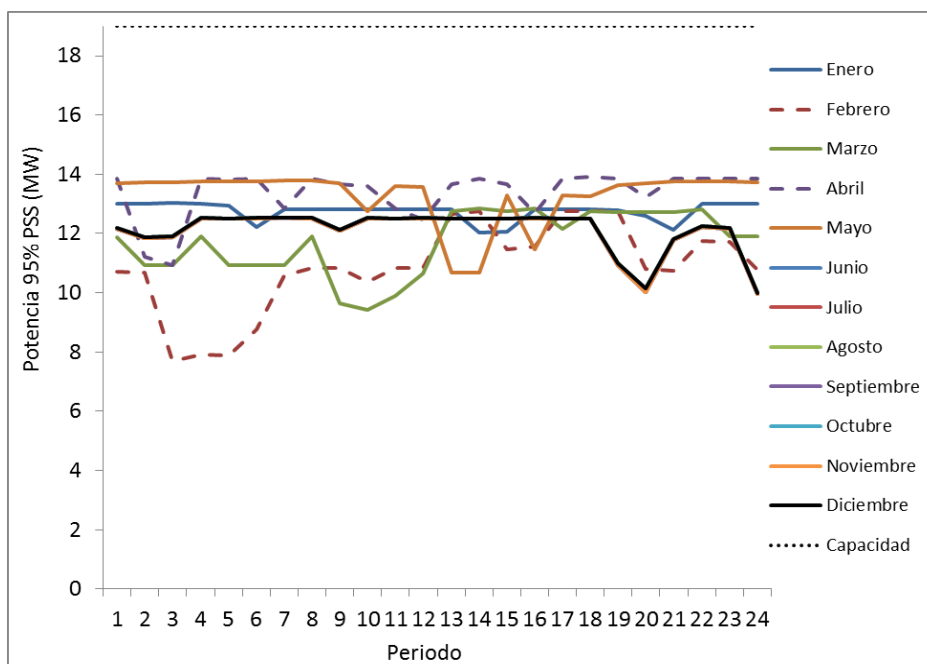


Figura 5-4. Potencia 95 % PSS mensual con datos de 2012.

Tanto el 95% PSS como el 99% PSS pueden ser valores más adecuados para considerarse en los estudios de confiabilidad y seguridad por representar valores más optimistas en cuanto a producción con niveles de riesgo bajos. Por ejemplo, en el caso del 99% PSS, se tiene que el riesgo de que la producción sea menor que dicha potencia es el 1%.

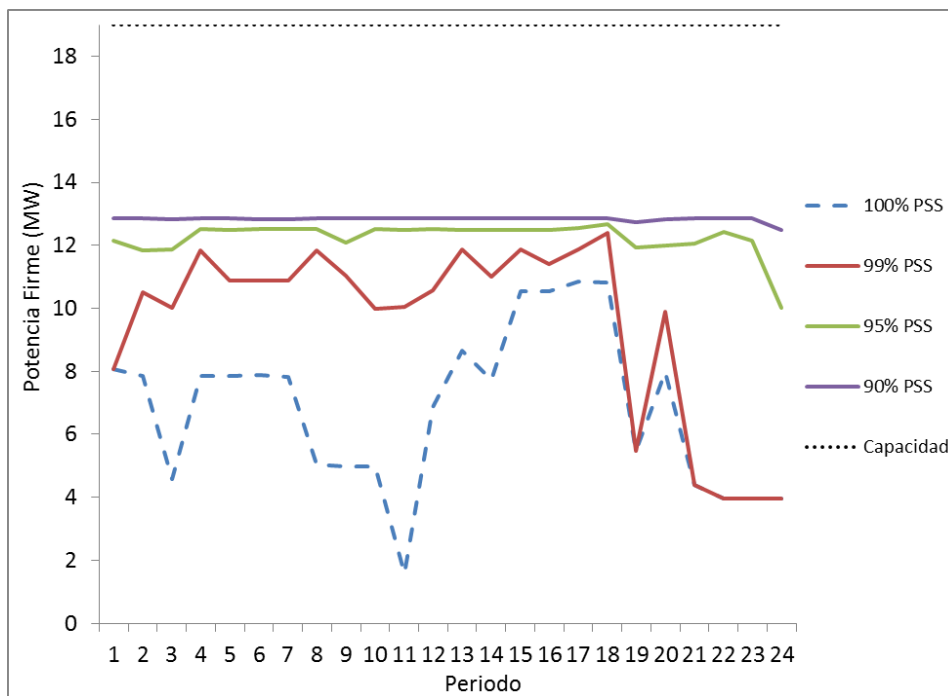


Figura 5-5. Potencia con diferentes niveles de firmeza.

En conclusión, se recomienda que para los análisis de seguridad y confiabilidad en el SIN, El Operador implemente una metodología como la propuesta anteriormente, teniendo en cuenta el alto crecimiento de este tipo de recursos en los próximos años. Además se hace necesario implementar mecanismos regulatorios para incentivar el uso de los recursos no despachados centralmente en los criterios de seguridad y confiabilidad del SIN.

5.5. Proceso de re-optimización del despacho programado

Debido a que el estado del arte en herramientas para análisis de confiabilidad aún no permite realizar todos los cálculos necesarios en horizontes de muy corto plazo, es necesario desarrollar estrategias para encontrar programas de generación óptimos y que cumplan con los criterios de confiabilidad, seguridad y calidad. Una de estas estrategias desarrolladas por XM, es la definición de “cortes eléctricos”. Estos cortes son introducidos como una restricción adicional en el software DRP (flujo óptimo DC). La finalidad de estos cortes es que el programa de generación óptima, cumpla con el criterio de confiabilidad N-1. Este programa óptimo es validado posteriormente en la herramienta Digsilent, para garantizar que el despacho o programa de generación sea seguro y de calidad al realizar contingencias N-1. En resumen, el programa de generación entregado cumple con los criterios de confiabilidad, seguridad y calidad.

Por otro lado, como se ilustra en la en la Figura N-1 (Anexo N), estos cortes son generados en el proceso de planeación, considerando los supuestos y diferentes escenarios críticos, que cubren el peor de los casos. Estos cortes son programados en el proceso de despacho y redespacho y, como se mencionó anteriormente, validados eléctricamente en el Digsilent. Se puede presentar que la seguridad programada debida a los cortes eléctricos, sea superior a la que se requiere realmente. Esto debido a que los cortes son definidos para unos escenarios críticos en generación y pueden estar alejados del escenario de generación del despacho programado, escenario que responde a las ofertas declaradas por los agentes para el día de despacho. Esta misma situación de los cortes puede presentarse en la generación de seguridad en número de unidades, requerida para garantizar las tensiones en las barras del SIN.

Con el fin de eliminar los posibles sobrecostos que pueda generar la naturaleza del proceso mencionado anteriormente, se recomienda la implementación de un proceso de re-optimización en el despacho económico, que una vez encontrado el despacho de generación, valide nuevamente si la seguridad programada es la mínima necesaria ante las condiciones de generación y demanda presentada en el día de despacho.

5.6. Programación de reserva operativa en el despacho programado

Bajo ciertas condiciones de oferta y disponibilidad de los recursos de generación, se pueden presentar periodos de despacho en los cuales la planta marginal queda con una holgura muy pequeña y los demás recursos de generación que no salen despachados, son todos térmicos. En estos casos en la operación en tiempo real se pueden tener problemas de confiabilidad en la atención de la demanda debido a que ante una indisponibilidad de una unidad programada en el despacho, no se tiene la capacidad de reacción para programar un nuevo generador. Según los datos publicados por XM, diariamente se pueden presentar más

de 20 eventos que afectan la disponibilidad en las unidades de generación. Aunque existen plantas térmicas de arranque rápido en el SIN, normalmente todas quedan restringidas al parámetro de tiempo de aviso de renominación de gas (TAR). Este valor fue declarado para la mayoría de plantas de gas en 6 horas ya que, por definición, no depende de las características propias de cada generador. En conclusión, actualmente las plantas a gas que pueden arrancar en una hora o menos, no lo hacen en menos de 6 horas.

Una medida de mitigar el efecto de las indisponibilidades de las unidades en la operación, es la programación de una reserva operativa en el despacho económico. Esta reserva es diferente a la reserva de AGC, ya que esta última garantiza el buen comportamiento de la frecuencia del sistema ante un disparo de una unidad, mientras que la reserva operativa garantiza un margen adicional ante la indisponibilidad, no el disparo, de una unidad que había sido programada en el despacho.

Para ilustrar un ejemplo se presenta en la Figura 5-6 el caso del 2 de julio con algunas modificaciones en los precios que generan el caso planteado:

RECURSO	PRECIO	p1	p2	p3	p4	p5	p6	p7	p8	p9	p10	p11	p12	p13	p14	p15	p16	p17	p18	p19	p20	p21	p22	p23	p24
SALVAJINA	147803	0	0	76	0	0	95	95	95	95	95	95	95	95	95	95	95	95	190	190	234	209	95	95	0
TASAJER1	147890	89	68	13	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
GUAJIR11	158765	17	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
TVALLE	200800	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
FLORES IV	213397	90	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
VENEZUE1	270769	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
JAGUAS	304000	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	100	100	100	0	0	0
MIEL1	305000	31	31	31	31	31	31	31	31	31	31	31	31	31	31	31	31	31	31	260	260	260	194	31	31
COROZO1	420000	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
GUATAPE	455000	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	233	203	203	0	0	0
CALIMA1	480000	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
MERILEC1	526113	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
TEMCALI	597041	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
BARRANQ4	736613	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
BARRANQ3	754099	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
CTGEMG3	780000	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
CTGEMG2	810000	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
CTGEMG1	840000	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
FLORES1	869587	160	160	160	160	160	160	160	160	14	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
DORADA1	886840	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
TCANDEL1	1114489	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
TCANDEL2	1121923	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
TSIERRA	1392906	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0

Figura 5-6. Despacho sin reserva operativa

En la Figura 5-6 se puede apreciar que en el periodo 20 el recurso marginal es Salvajina despachada en 234 MW; esto solo le deja una reserva operativa al sistema de 55 MW. Las plantas hidráulicas Jaguas, Guatapé y Miel1, tienen asignada la holgura de AGC en ese periodo; luego si una de las unidades del programa de despacho queda indisponible, el sistema puede quedar en riesgo de desatención de la demanda, ya que sería necesario cubrir el déficit generado disminuyendo holgura de AGC. Aunque esta medida está contemplada en la reglamentación actual, no es deseable y su aplicación se debe hacer ante una situación energética crítica. En este caso, sí existen recursos disponibles pero ninguno puede arrancar de forma inmediata.

Para evitar este problema se puede programar una reserva operativa dentro del despacho económico que, aunque puede encarecer el costo de operación, mejora la confiabilidad en la atención de la demanda. En la Figura 5-7 se presenta el despacho anterior con una restricción adicional de reserva operativa:

RECURSO	PRECIO	p1	p2	p3	p4	p5	p6	p7	p8	p9	p10	p11	p12	p13	p14	p15	p16	p17	p18	p19	p20	p21	p22	p23	p24
PORCE2	147801	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	111	75	0	0	75	246	0	0	0	0
SALVAJINA	147803	0	0	76	0	0	95	95	95	95	95	95	95	95	95	95	95	95	190	190	190	196	95	95	0
TASAJER1	147890	89	68	68	68	68	68	68	68	68	68	68	68	68	68	68	68	68	68	68	68	13	0	0	0
GUAIJIR11	158765	17	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
TVALLE	200800	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
FLORES IV	213397	90	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
VENEZUE1	270769	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
JAGUAS	304000	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	100	100	100	0	0	0
MIEL1	305000	31	31	31	31	31	31	31	31	31	31	31	31	31	31	31	31	31	31	260	260	260	194	31	31
COROZO1	420000	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
GUATAPE	455000	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	233	203	203	0	0	0
CALIMA1	480000	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
MERILEC1	526113	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
TEMCAI	597041	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
BARRANQ4	736613	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
BARRANQ3	754099	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
CTGEMG3	780000	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
CTGEMG2	810000	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
CTGEMG1	840000	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
FLORES1	869587	160	160	160	160	160	160	160	160	14	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
DORADA1	886840	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
TCANDEL1	1114489	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
TCANDEL2	1121923	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
TSIERRA	1392906	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0

Figura 5-7. Despacho con reserva operativa

Para este ejemplo se programa Tasajero en el mínimo para aumentar la reserva operativa. Con este cambio el nuevo recurso marginal es Porce2 con 25 MW de excedente. Le sigue Salvajina con 95 MW de excedente y finalmente la planta Tasajero con 87 MW, para un total de 207 MW de reserva operativa para el sistema en el periodo 20.

El concepto de reserva operativa puede plantearse también desde el punto de vista de áreas operativas, específicamente para áreas aisladas, o con el límite de importación copado.

Para evaluar el impacto económico de implementar esta medida en el despacho económico, se deben analizar los casos presentados en la realidad. Dado que el mercado colombiano presenta una larga temporada con precios altos, es muy probable que no se hayan presentado despachos con poca holgura en los últimos años. Por ejemplo, el caso hipotético presentado anteriormente traería un sobre costo en restricciones de aproximadamente \$50.000.000 para ese día. Esta cifra se calcula asumiendo los costos promedio de restricciones presentados para el mes de octubre que estuvo alrededor de 200.000 \$/MWh, y una seguridad de Tasajero de 3 periodos al mínimo técnico.

El Consultor recomienda que se realice un estudio detallado de las veces en que se ha presentado este problema en la operación y despacho programado, para evaluar el impacto económico que tendría la aplicación de una restricción de reserva operativa en el despacho y redespacho programados.

5.7. Pruebas autorizadas en los análisis de confiabilidad y seguridad

En la actualidad el Operador no incluye recursos de pruebas autorizadas en sus análisis de confiabilidad y seguridad. Esto debido a que un recurso en esta condición puede desviar su programa sin recibir una penalización económica. Esto genera un sobre costo operativo ya que en muchos casos es necesario programar seguridad adicional. Este sobre costo es comprensible siempre y cuando la prueba reportada en la oferta sea para todo el recurso de generación. En algunos casos las pruebas solicitadas por los agentes son sólo para una de las unidades del recurso, por lo que se presume que el riesgo de desviación se presenta sólo en la unidad de la prueba y no en todo el recurso.

Un caso muy claro se presenta cuando es necesario hacer pruebas de AGC sobre una de las unidades de un recurso. Este tipo de prueba, genera desviación del programa de generación de la unidad en prueba, pero no afecta en ningún momento la generación del resto de las unidades. En la actualidad estas pruebas son autorizadas a desviarse y queda en pruebas todo el recurso.

Sería ideal para el Operador y para el SIN, poder contar con las unidades que no se encuentran en pruebas y considerarlas para los análisis de seguridad y confiabilidad.

Como una alternativa de reducir costos en las restricciones por la aplicación de los criterios de confiabilidad en el SIN, El consultor recomienda que se realice un estudio detallado de los sobre costos generados por la programación de pruebas autorizadas en el despacho y definir una posible modificación de la reglamentación actual en los temas de programación de las plantas en pruebas en el despacho, el cálculo de desviaciones para las plantas en pruebas y en general hacer una revisión de todo el tema de liquidación de las plantas en pruebas autorizadas.

5.8. Maniobras en tiempo real

En la operación de tiempo real, el Operador coordina las maniobras generadas en los mantenimientos programados. En algunas reuniones con El Operador, se mostraron evidencias que entre la hora programada para una apertura o cierre, y la hora en que efectivamente se realiza la apertura o cierre, hay una diferencia importante. Esto lleva a que la generación de seguridad programada para dichos mantenimientos no sea necesaria ante retrasos en las aperturas, y que sea necesaria seguridad adicional a la programada en casos de retrasos en el cierre.

Se recomienda entonces revisar la reglamentación asociada a las maniobras en tiempo real para que los OR tengan las señales apropiadas que los conduzcan a cumplir con los tiempos de apertura y cierre programados.

El Consultor considera importante mencionar este tema ya que los análisis de confiabilidad de la operación del SIN, son realizados considerando los tiempos de apertura y cierre programados. Si estos no se cumplen puede llevar al sistema a una situación de riesgo (en el caso de la demora en el cierre) o puede generar sobre costos en las restricciones (en el caso del retraso en las aperturas).

5.9. Reducción de los periodos en la generación programada

En la operación en tiempo real se debe cumplir la ecuación de balance generación - demanda. Esta labor es compleja y requiere que la generación programada esté lo más ajustada posible a la demanda real. En la reglamentación actual la duración de los periodos es horaria para el despacho y redespacho programado. Esto genera que, por muy ajustados que se encuentre el pronóstico de demanda, siempre va a existir una diferencia grande entre la generación y la demanda real.

En la Figura 5-8, se ilustra la diferencia entre la generación programada y la demanda real del SIN, para el día 5 de noviembre de 2014.

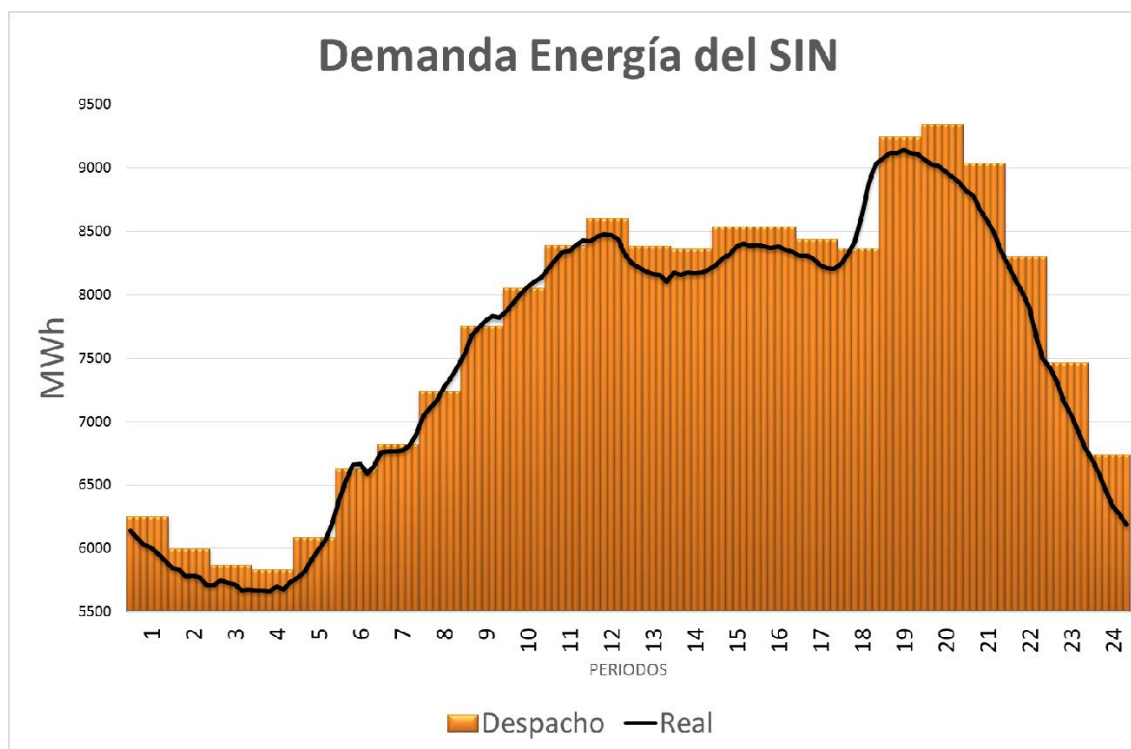


Figura 5-8. Generación Programada vs Demanda Real

Se observan grandes crecimientos de la demanda entre un periodo horario y otro, entre el periodo 5 y 11, y el caso más crítico, entre el periodo 18 y 19. Además también se presentan grandes decrecimientos de demanda entre el periodo 20 y el 24.

Como se ha mencionado en el documento, los análisis eléctricos para encontrar despachos seguros, se realizan para cada uno de los periodos horarios del despacho y redespacho. Esta evidencia puede resultar por ejemplo en que en un periodo de cambio crítico de la demanda real, la generación programada por seguridad esté por encima de lo que realmente requiere el sistema, lo que genera sobrecostos; o que la seguridad esté por debajo de la necesaria por el sistema, lo que generaría un riesgo en la operación del SIN.

Aunque estos problemas pueden presentarse también por desviaciones en el pronóstico, en la actualidad estas desviaciones son bajas.

Otra forma para reducir los riesgos en la confiabilidad y los sobrecostos generados por los cambios de demanda, es minimizar el efecto reduciendo la duración de los periodos del despacho y redespacho.

Un beneficio directo que se obtendría al disminuir la duración de los periodos en la programación del despacho, es que actualmente cuando se programa una apertura a mitad de un periodo horario, por ejemplo 6:30 am, justo en el medio del periodo 7, la generación de seguridad asociada a esa apertura se programa durante todo el periodo 7, lo que genera costos adicionales en las restricciones.

El Consultor recomienda que se analice posteriormente este tema, con el fin de evaluar cuantitativamente, el impacto sobre la confiabilidad del SIN y los posibles ahorros o sobrecostos que la solución de reducir los periodos horarios en el despacho y redespacho pueda generar tanto por las variaciones de la demanda como de la generación variable.

REFERENCIAS BIBLIOGRÁFICAS

- [1] J. Endrenyi, *Reliability Modeling in Electric Power Systems*. Wiley, 1978.
- [2] B. Roy and R. N. Allan, *Reliability Assessment of Large Electric Power Systems*. Springer Science & Business Media, 1988.
- [3] L. H. Fink and K. Carlsen, "Power/energy: Operating under stress and strain: This, part two of the blackout series, defines control objectives for various levels and types of emergencies," *IEEE Spectr.*, vol. 15, no. 3, pp. 48–53, Mar. 1978.
- [4] R. Billinton, *Power System Reliability Evaluation*. Taylor & Francis, 1970.
- [5] P. Kundur, C. Cañizares, J. Paserba, V. Ajarapu, G. Anderson, A. Bose, N. Hatzargyriou, D. Hill, A. Stankovic, C. Taylor, T. Van Cutsem, and V. Vittal, "Definition and Classification of Power System Stability," *IEEE Trans. Power Syst.*, vol. 19, no. 2, pp. 1387–1401, Aug. 2004.
- [6] W. Li and J. Zhou, "Probabilistic Reliability Assessment of Power System Operations," *Electr. Power Compon. Syst.*, vol. 36, no. 10, pp. 1102–1114, 2008.
- [7] Y. Sun, P. Wang, L. Cheng, and H. Liu, "Operational reliability assessment of power systems considering condition-dependent failure rate," *IET Gener. Transm. Distrib.*, vol. 4, no. 1, pp. 60–72, Sep. 2009.
- [8] Y. Sun, L. Cheng, H. Liu, and S. He, "Power system operational reliability evaluation based on real-time operating state," in *Power Engineering Conference, 2005. IPEC 2005. The 7th International*, 2005, pp. 722–727 Vol. 2.
- [9] Y. Sun, L. Cheng, X. Ye, J. He, and P. Wang, "Overview of power system operational reliability," in *2010 IEEE 11th International Conference on Probabilistic Methods Applied to Power Systems (PMAPS)*, 2010, pp. 166–171.
- [10] J. McCalley, S. Asgarpour, L. Bertling, R. Billinton, H. Chao, J. Chen, J. Endrenyi, R. Fletcher, A. Ford, C. Grigg, G. Hamoud, D. Logan, A. Meliopoulos, M. Ni, N. Rau, L. Salvaderi, M. Schilling, Y. Schlumberger, A. Schneider, and C. Singh, "Probabilistic security assessment for power system operations," in *IEEE Power Engineering Society General Meeting, 2004*, 2004, pp. 212–220 Vol.1.
- [11] L. Cheng, H. Liu, X. Zou, and Y. Sun, "Short-term Reliability Online Evaluation Basing On Transient State Probability," presented at the *IEEE Power Engineering Society General Meeting*, 2007, 2007, pp. 1–7.
- [12] H. Kim and C. Singh, "Composite power system reliability modeling and evaluation considering aging components," in *International Conference on Electrical and Electronics Engineering, 2009. ELECO 2009*, 2009, pp. 1–14–1–18.
- [13] H. Liu, Y. Sun, L. Cheng, P. Wang, and F. Xiao, "Online short-term reliability evaluation using a fast sorting technique," *IET Gener. Transm. Distrib.*, vol. 2, no. 1, pp. 139–148, Jan. 2008.

- [14] S. Maslennikov and E. Litvinov, "Adaptive Emergency Transmission Rates in Power System and Market Operation," *IEEE Trans. Power Syst.*, vol. 24, no. 2, pp. 923–929, May 2009.
- [15] R. N. Allan and Billinton, *Reliability Evaluation of Power Systems*, Edición: 2. New York: Springer, 1996.
- [16] SINTEF Energi AS, "Generally Accepted Reliability Principle with Uncertainty modelling and through probabilistic Risk assessment," State of art on reliability assessment in Power Systems 1, Sep. 2013.
- [17] R. J. Marceau, J. Endrenyi, R. Allan, F. L. Alvarado, G. A. Bloemhof, T. Carlsen, G. Couto, E. N. Dialynas, N. Hatziaargyriou, D. Holmberg, A. Invernizzi, J. Lumbreras, T. Manning, L. Messing, R. Naggar, Y. N. Rudenko, L. Salvaderi, J. R. Stewart, W. Welssow, and L. Wehenkel, "Power system security assessment: a position paper," 1997. [Online]. Available: <http://orbi.ulg.ac.be/handle/2268/162788>. [Accessed: 01-Aug-2014].
- [18] J. Endrenyi and W. H. Wellssow, "Power system reliability in terms of the system's operating states," in *Power Tech Proceedings, 2001 IEEE Porto*, 2001, vol. 2, p. 6 pp. vol.2–.
- [19] M. Cepin, *Assessment of Power System Reliability: Methods and Applications*, 2011 edition. London ; New York: Springer, 2011.
- [20] R. Billinton and R. Mo, "Deterministic/probabilistic contingency evaluation in composite generation and transmission systems," in *IEEE Power Engineering Society General Meeting, 2004*, 2004, pp. 2232–2237 Vol.2.
- [21] R. Billinton, H. Bao, and R. Karki, "A Joint Deterministic - Probabilistic Approach To Bulk System Reliability Assessment," in *Proceedings of the 10th International Conference on Probabilistic Methods Applied to Power Systems, 2008. PMAPS '08*, 2008, pp. 1–8.
- [22] Z. Dong, P. Zhang, J. Ma, J. Zhao, M. Ali, K. Meng, and X. Yin, *Emerging Techniques in Power System Analysis*, 2010th ed. Springer, 2010.
- [23] F. Vallee, J. Lobry, and O. Deblecker, "System Reliability Assessment Method for Wind Power Integration," *IEEE Trans. Power Syst.*, vol. 23, no. 3, pp. 1288–1297, Aug. 2008.
- [24] Y. Ding, C. Singh, L. Goel, J. Østergaard, and P. Wang, "Short-Term and Medium-Term Reliability Evaluation for Power Systems With High Penetration of Wind Power," *IEEE Trans. Sustain. Energy*, vol. 5, no. 3, pp. 896–906, Jul. 2014.
- [25] B. W. Tuinema, M. Gibescu, L. Van der Sluis, and M. A. M. van der Meijden, "Probabilistic reliability analysis of future power systems - survey and example," in *2011 2nd IEEE PES International Conference and Exhibition on Innovative Smart Grid Technologies (ISGT Europe)*, 2011, pp. 1–6.
- [26] A. Patton, "Short-Term Reliability Calculation," *IEEE Trans. Power Appar. Syst.*, vol. PAS-89, no. 4, pp. 509–513, Apr. 1970.

- [27] P. Zhang, S. T. Lee, and D. Sobajic, "Moving toward probabilistic reliability assessment methods," presented at the 2004 International Conference on Probabilistic Methods Applied to Power Systems, 2004, pp. 906–913.
- [28] P. M. Subcommittee, "IEEE Reliability Test System," *IEEE Trans. Power Appar. Syst.*, vol. PAS-98, no. 6, pp. 2047–2054, Nov. 1979.
- [29] X.-F. Wang, Y.-H. Song, and M. Irving, *Modern Power Systems Analysis*. Springer, 2008.
- [30] R. N. Allan and Billinton, *Reliability Evaluation of Power Systems*. Springer, 1996.
- [31] R. Allan and R. Billinton, "Probabilistic assessment of power systems," *Proc. IEEE*, vol. 88, no. 2, pp. 140–162, Feb. 2000.
- [32] R. N. Allan and Billinton, *Reliability Evaluation of Power Systems*. Springer, 1996.
- [33] A. Rei and M. T. Schilling, "Reliability Assessment of the Brazilian Power System Using Enumeration and Monte Carlo," *IEEE Trans. Power Syst.*, vol. 23, no. 3, pp. 1480–1487, Aug. 2008.
- [34] W. Li, *Risk Assessment Of Power Systems: Models, Methods, and Applications*. John Wiley & Sons, 2005.
- [35] A. Patton, "A Probability Method for Bulk Power System Security Assessment, II - Development of Probability Models for Normally-Operating Components," *IEEE Trans. Power Appar. Syst.*, vol. PAS-91, no. 6, pp. 2480–2485, Nov. 1972.
- [36] A. Safdarian, M. Fotuhi-Firuzabad, F. Aminifar, and M. Lehtonen, "A new formulation for power system reliability assessment with AC constraints," *Int. J. Electr. Power Energy Syst.*, vol. 56, pp. 298–306, Mar. 2014.
- [37] M. J. Beshir, A. S. Farag, and T. C. Cheng, "New comprehensive reliability assessment framework for power systems," *Energy Convers. Manag.*, vol. 40, no. 9, pp. 975–1007, Jun. 1999.
- [38] M. Ni, J. D. McCalley, V. Vittal, and T. Tayyib, "Online risk-based security assessment," *IEEE Trans. Power Syst.*, vol. 18, no. 1, pp. 258–265, Feb. 2003.
- [39] W. Qin, P. Wang, X. Han, and X. Du, "Reactive Power Aspects in Reliability Assessment of Power Systems," *IEEE Trans. Power Syst.*, vol. 26, no. 1, pp. 85–92, Feb. 2011.
- [40] J. Kwon, S. Jeong, B. Shi, T. Tran, J. Choi, J. Cha, Y. Yoon, H. Choi, and D. Jeon, "Probabilistic Reliability Evaluation of Korea Power System in Operation Mode," presented at the IEEE Power Engineering Society General Meeting, 2007, 2007, pp. 1–5.
- [41] J. Park, W. Liang, J. Choi, and J. Cha, "A Probabilistic Reliability Evaluation of Korea Power System," presented at the 3rd International Conference on Innovative Computing Information and Control, 2008. ICICIC '08, 2008, pp. 137–137.

- [42] F. Yang, A. S. Meliopoulos, G. J. Cokkinides, and G. K. Stefopoulos, "A Comprehensive Approach for Bulk Power System Reliability Assessment," in *Power Tech, 2007 IEEE Lausanne*, 2007, pp. 1587–1592.
- [43] M. Pantos, A. Gubina, and F. Gubina, "Provision of operating states for power system simulation via Monte Carlo approach," in *2004 International Conference on Probabilistic Methods Applied to Power Systems*, 2004, pp. 883–887.
- [44] R. Billinton, "Composite system adequacy assessment—the contingency enumeration approach," presented at the IEEE Tutorial Course Reliability assessment of composite generation and transmission systems, course text 90EH0311-1-PWR, 1989.
- [45] R. Billinton and A. Sankarakrishnan, "A comparison of Monte Carlo simulation techniques for composite power system reliability assessment," in *IEEE WESCANEX 95. Communications, Power, and Computing. Conference Proceedings*, 1995, vol. 1, pp. 145–150 vol.1.
- [46] C. Singh, X. Luo, and H. Kim, "Power System Adequacy and Security Calculations Using Monte Carlo Simulation incorporating Intelligent System Methodology," in *International Conference on Probabilistic Methods Applied to Power Systems, 2006. PMAPS 2006*, 2006, pp. 1–9.
- [47] A. Rei, M. T. Schilling, and A. G. Melo, "Monte Carlo Simulation and Contingency Enumeration in Bulk Power Systems Reliability Assessment," in *International Conference on Probabilistic Methods Applied to Power Systems, 2006. PMAPS 2006*, 2006, pp. 1–6.
- [48] M. E. Khan and R. Billinton, "A hybrid model for quantifying different operating states of composite power systems," *IEEE Trans. Power Syst.*, vol. 7, no. 1, pp. 187–193, Feb. 1992.
- [49] V. . Levi, J. M. Nahman, and D. P. Nedic, "Security modeling for power system reliability evaluation," *IEEE Trans. Power Syst.*, vol. 16, no. 1, pp. 29–37, Feb. 2001.
- [50] SYSTEP, "Propuesta metodológica para análisis de la confiabilidad de los sistemas interconectados Chilenos," Santiago de Chile, Informe técnico, 2010.
- [51] R. Allan and R. Billinton, "Probabilistic assessment of power systems," *Proc. IEEE*, vol. 88, no. 2, pp. 140–162, Feb. 2000.
- [52] M. . Rios, D. S. Kirschen, D. Jayaweera, D. P. Nedic, and R. N. Allan, "Value of security: modeling time-dependent phenomena and weather conditions," *IEEE Trans. Power Syst.*, vol. 17, no. 3, pp. 543–548, Aug. 2002.
- [53] A. Rei, A. Leite da Silva, J. L. Jardim, and J. C. O. Mello, "Static and dynamic aspects in bulk power system reliability evaluations," *IEEE Trans. Power Syst.*, vol. 15, no. 1, pp. 189–195, Feb. 2000.
- [54] A. Leite da Silva, W. S. Sales, L. . da Fonseca Manso, and R. Billinton, "Long-Term Probabilistic Evaluation of Operating Reserve Requirements With Renewable Sources," *IEEE Trans. Power Syst.*, vol. 25, no. 1, pp. 106–116, Feb. 2010.

- [55] A. J. Wood and B. F. Wollenberg, *Power Generation, Operation and Control*, 3rd edition. Hoboken, New Jersey: Wiley-Interscience, 2013.
- [56] O. Alsac and B. Stott, "Optimal Load Flow with Steady-State Security," *IEEE Trans. Power Appar. Syst.*, vol. PAS-93, no. 3, pp. 745–751, May 1974.
- [57] A. Monticelli, M. V. F. Pereira, and S. Granville, "Security-Constrained Optimal Power Flow with Post-Contingency Corrective Rescheduling," *IEEE Trans. Power Syst.*, vol. 2, no. 1, pp. 175–180, Feb. 1987.
- [58] Y. Fu, M. Shahidehpour, and Z. Li, "AC contingency dispatch based on security-constrained unit commitment," *IEEE Trans. Power Syst.*, vol. 21, no. 2, pp. 897–908, May 2006.
- [59] Q. Wang and J. D. McCalley, "Risk and 'N-1' Criteria Coordination for Real-Time Operations," *IEEE Trans. Power Syst.*, vol. 28, no. 3, pp. 3505–3506, Aug. 2013.
- [60] Q. Wang, "Risk-based security-constrained optimal power flow: Mathematical fundamentals, computational strategies, validation, and use within electricity markets," PhD Dissertation, Iowa State University, Iowa, 2013.
- [61] R. Dai, Y. Wang, and J. D. McCalley, "Long Term Benefits online risk based DC Optimal power flow," *J. Risk Reliab.*, vol. 226, no. 1, pp. 65–74, Feb. 2012.
- [62] M. Ni, J. D. McCalley, V. Vittal, S. Greene, C.-W. Ten, V. S. Ganugula, and T. Tayyib, "Software implementation of online risk-based security assessment," *IEEE Trans. Power Syst.*, vol. 18, no. 3, pp. 1165–1172, Aug. 2003.
- [63] J. D. McCalley, F. Xiao, Y. Jiang, and Q. Chen, "Computation of Contingency Probabilities for Electric Transmission Decision Problems," in *Proceedings of the 13th International Conference on Intelligent Systems Application to Power Systems, 2005*, 2005, pp. 540–545.
- [64] F. Xiao and J. D. McCalley, "Risk-Based Security and Economy Tradeoff Analysis for Real-Time Operation," *IEEE Trans. Power Syst.*, vol. 22, no. 4, pp. 2287–2288, Nov. 2007.
- [65] F. Xiao and J. D. McCalley, "Power System Risk Assessment and Control in a Multiobjective Framework," *IEEE Trans. Power Syst.*, vol. 24, no. 1, pp. 78–85, Feb. 2009.
- [66] F. Xiao, J. D. McCalley, Y. Ou, J. Adams, and S. Myers, "Contingency Probability Estimation Using Weather and Geographical Data for On-Line Security Assessment," in *International Conference on Probabilistic Methods Applied to Power Systems, 2006. PMAPS 2006*, 2006, pp. 1–7.
- [67] Q. Wang, J. D. McCalley, T. Zheng, and E. Litvinov, "A Computational Strategy to Solve Preventive Risk-Based Security-Constrained OPF," *IEEE Trans. Power Syst.*, vol. 28, no. 2, pp. 1666–1675, May 2013.
- [68] Q. Wang, A. Yang, and W. Jihong, "Risk-based security-constrained economic dispatch in power systems," *J Mod Power Syst Clean Energy*, 2013.

- [69] Q. Wang, "Risk-based security-constrained optimal power flow: Mathematical fundamentals, computational strategies, validation, and use within electricity markets," *Grad. Theses Diss.*, Jan. 2013.
- [70] V. Ajjarapu and C. Christy, "The continuation power flow: a tool for steady state voltage stability analysis," in *Power Industry Computer Application Conference, 1991. Conference Proceedings, 1991*, pp. 304–311.
- [71] C. A. Canizares and F. L. Alvarado, "Point of collapse and continuation methods for large AC/DC systems," *IEEE Trans. Power Syst.*, vol. 8, no. 1, pp. 1–8, Feb. 1993.
- [72] Q. Chen and J. D. McCalley, "Identifying high risk N-k contingencies for online security assessment," *IEEE Trans. Power Syst.*, vol. 20, no. 2, pp. 823–834, May 2005.
- [73] ISO New England, "ISO New England Operating Procedure No. 19 - Transmission Operations," ISO New England, Technical Report, 2014.
- [74] "IEEE Standard for Calculating the Current-Temperature Relationship of Bare Overhead Conductors," *IEEE Std 738-1993*, p. i–, 1993.
- [75] Agency for the Cooperation of Energy Regulators, "REGIONAL INITIATIVES STATUS REVIEW REPORT 2013, FINAL STEPS TOWARDS THE 2014 DEADLINE," 2013.
- [76] Agency for the Cooperation of Energy Regulators, "ACER welcomes the day-ahead market coupling in 15 countries and publishes its latest Status Review Report on Regional initiatives." ACER's press release, 02-Apr-2014.
- [77] ENTSO-E, *Network Code on Operational Security*. 2013.
- [78] ENTSO-E, *Network Code on Operational Planning and Scheduling*. 2013.
- [79] ENTSO-E, "Supporting Document for the Network Code on Operational Security," ENTSO-E, 2nd Edition Final, Sep. 2013.
- [80] ENTSO-E, "Supporting Document for the Network Code on Operational Planning and Scheduling," ENTSO-E, Final version, Sep. 2013.

ANEXOS

Anexo A: Australia (AEMO)

A.1. Operación del sistema de potencia

Desde la primera mitad de la década de 1990, la desregulación de suministro de energía y la privatización de algunos activos de propiedad estatal han llevado a la creación de mercados de comercio cada vez más abiertos y transparentes en Australia, con el objetivo de facilitar el comercio y la oferta competitiva de gas y electricidad. Desde el año 1998, la generación, distribución y suministro de electricidad en el este y el sur de Australia se han llevado a cabo en el marco del Mercado Nacional de Electricidad (NEM).

La privatización y la desagregación del gas de propiedad estatal y Fuel Corporation llevaron a la creación de un mercado spot de gas en Victoria, en marzo de 1999. La adopción de la competencia minorista también llevó todas las jurisdicciones en el este y el sur de Australia a establecer un régimen de mercado minorista de gas y electricidad en la década de 2000. En sus inicios, los mercados de gas al por menor se basaron jurisdiccionalmente, así que hasta el establecimiento del Australian Energy Market Operator - AEMO en 2009, existían la Compañía Nacional de Gestión del Mercado Eléctrico (NEMMCO) y las siguientes entidades de gestión de mercado de la energía y de planificación: (i) The Electricity Supply Industry Planning Council (ESIPC, South Australia), (ii) The Victorian Energy Networks Corporation (VENCorp, Victoria), (iii) The Retail Energy Market Company (REMCO, South Australia and Western Australia), (iv) The Gas Market Company (GMC, New South Wales/ACT) y (v) The Gas Retail Market Operator (GRMO, Queensland).

El NEM abarca seis jurisdicciones: Queensland, New South Wales, el Territorio de la Capital Australiana (ACT), Victoria, Australia del Sur y Tasmania. Todas ellas vinculadas físicamente por una red de transmisión interconectada. Tiene alrededor de 200 grandes generadores, cinco redes de transporte (unidos por las interconexiones transfronterizas entre estados) que se conectan a las 13 principales redes de distribución que suministran electricidad a los consumidores. En efecto, el NEM es uno de los sistemas interconectados más grandes en el mundo, cubriendo una distancia cercana a los 4.500 kilómetros y 40.000 km aproximados de redes.

La inversión en infraestructura de gas durante la década del 2000 también dio lugar a la creación de una red de gas interconectada que enlaza todos los estados del este y del sur de Australia. Esto, unido a la creciente integración de los mercados de gas y electricidad, llevó a la creación en 2009 de un solo operador, AEMO, para supervisar e integrar más la planificación de la infraestructura y las actividades comerciales a través de diferentes sistemas de transmisión de energía. Con el establecimiento de AEMO en 2009 y el inicio del mercado del gas a corto plazo en los centros de Sydney y Adelaida en 2010 (y Brisbane en 2011), Australia se convirtió en uno de los primeros países en el mundo para establecer los mercados de gas y electricidad mixtos y competitivos y con facilidad de acceso a la información bajo un esquema de operación centralizada.

El marco regulatorio del mercado australiano descansa en la ley eléctrica nacional (National Electricity Law), la que define las funciones del operador del sistema. Por su parte, el Reglamento Nacional de Electricidad (National Electricity Rules) provee el marco regulatorio

para las operaciones de mercado, la seguridad del sistema eléctrico, las conexiones de red y acceso, los precios para los servicios de red dentro de la NEM y la planificación nacional de transmisión.

A.1.1. Matriz de energía eléctrica

La capacidad instalada total efectiva en Australia a junio de 2014 alcanzó los 50.233 MW. El mayor aporte en términos de capacidad, es el carbón (26.835 MW) seguida del gas (12.236 MW), la hidroelectricidad (7.987 MW) y el viento (2.807 MW). Los otros recursos representan el 0,73% de la matriz, siendo 192,8 MW biomasa y 172,5 MW unidades diésel. En la Figura A-1 se presenta la capacidad instalada de energía en Australia a diciembre de 2013 (AEMO, 2014).

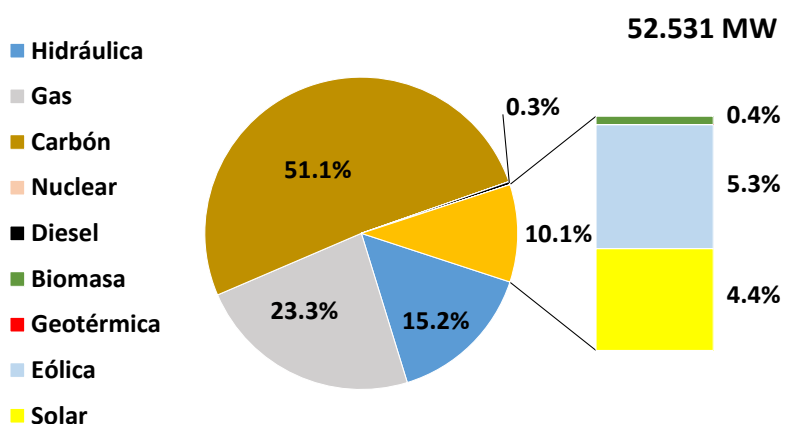


Figura A-1: Capacidad instalada (AEMO, 2014)

En la Figura A-2 se ilustra la composición de matriz de energía eléctrica en 2013. Se observa que se mantiene el carbón como el recurso energético que más aporta a la matriz de generación con 159,05 TWh seguido del gas natural con 51,05 TWh, la hidroelectricidad con 18,26 TWh, 7,32 TWh eólicos y 3.8 TWh solares. Los demás recursos energéticos alcanzan el 3.84% de la generación eléctrica, la que alcanzó en el 2013 los 249,07 TWh.

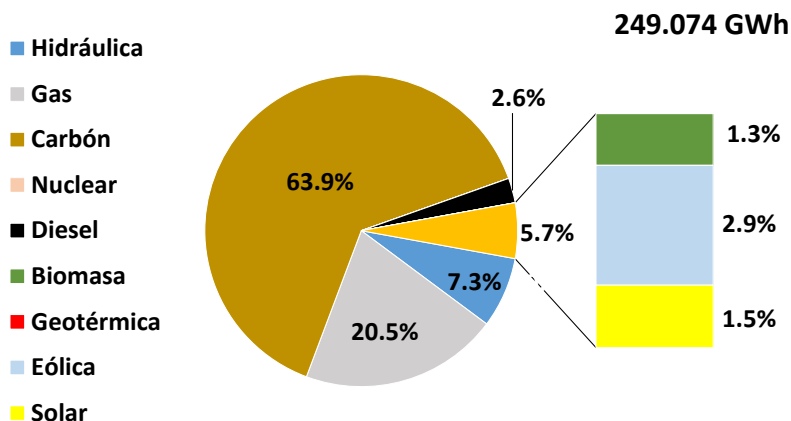


Figura A-2: Generación de energía (BREE 2014 Australian Energy Statistics, Table O)

A.1.2. Sistema de transmisión de energía eléctrica

La red de transmisión HVAC de Australia suministra a la mayor parte de los principales centros de carga, y se compone de una red troncal de líneas de transmisión de 220 kV que se extiende lo largo de cada isla. En la Tabla A-1 se describen las características principales del sistema de transmisión por empresa.

Tabla A-1: Descripción del sistema de transmisión

Red	Ubicación	Largo de la línea [Km]	Propietario
Powerlink	QSN	13.986	Queensland Government
TransGrid	NSW	13.957	New South Wales Government
SP AusNet	VIC	6.553	Listed Company (Singapore International 31%, State Grid State Grid Corporation 20%)
ElectraNet	SA	5.591	State Grid Corporation 46.5%, YTL Power Investments 33.5%, Hastings Utilities Trust 20%
Transend	TAS	3.688	Tasmanian Government
NEM TOTAL		43.775	
Directlink (Terranora)	Qld-NSW	63	Energy Infrastructure Investments (Marubeni 50%, Osaka Gas 30%, APA Group 20%)
Murraylink	VIC-SA	180	Energy Infrastructure Investments (Marubeni 50%, Osaka Gas 30%, APA Group 20%)
Basslink	Vic-Tas	375	Publicly listed CitySpring Infrastructure Trust (Temasek 37%)

La Figura A-3 muestra el mapa de la red de transmisión de Australia a Junio de 2013.



QNI, Queensland-New South Wales Interconnector.

Figura A-3: Mapa del sistema de transmisión de Australia (Australian Energy Regulator – AER, 2014)

A.2. Operación del sistema de potencia

En el NEM los generadores venden electricidad a través de un mercado spot mayorista en el que los cambios en la oferta y la demanda determinan los precios. El NEM es una pool bruto, es decir, todas las ventas de electricidad deben ocurrir a través del mercado spot. Es un mercado puro de energía por lo que no tiene pagos a las generadoras por la capacidad o disponibilidad. Los principales clientes son la comercializadores (retailers) que pagan por la electricidad utilizada por sus clientes comerciales y domésticos.

Para determinar qué generadores son despachados, AEMO apila las ofertas presentadas de todos los generadores, de las ofertas más económicas a las de precios más altos para cada período de despacho de cinco minutos. El operador despacha las ofertas más baratas de generadores en primer lugar, a continuación, las ofertas cada vez más costosas hasta que haya suficiente electricidad generada para satisfacer la demanda. La oferta más cara (oferta marginal) necesaria para satisfacer la demanda es la que fija el precio de despacho. El precio spot mayorista pagado a los generadores es el precio promedio de despacho a lo largo de 30 minutos; a todos los generadores se les paga a este precio, sin importar el precio de oferta realizada.

La volatilidad de los precios spot de la electricidad puede suponer un riesgo significativo para los participantes del mercado. Ellos buscan gestionar su exposición al riesgo de precio mediante la introducción de contratos de cobertura (derivados) sobre la energía firme que tienen la intención de producir o comprar. Los participantes en los mercados de derivados de electricidad incluyen generadores, distribuidores, intermediarios financieros y especuladores, así como los fondos de cobertura. Los Corredores facilitan muchas de las transacciones contractuales entre los participantes.

En Australia, existen dos mercados financieros de apoyo al mercado eléctrico mayorista: (i) *Over-The-Counter* (OTC), que comprende la contratación directa entre las contrapartes, a menudo con la asistencia de un corredor y, (ii) el mercado de transacciones en bolsa, en el que los productos de futuros de electricidad se negocian en la Bolsa de Valores de Australia (ASX). Los participantes incluyendo los generadores, los comercializadores, los especuladores, los bancos y otros intermediarios financieros, compran y venden contratos de futuros.

A.2.2. Descripción de la confiabilidad

La seguridad del suministro y los estándares de confiabilidad del sistema (Security of Supply – SoS) en el mercado australiano hacen referencia a la programación segura, operación y control del sistema de potencia de forma continua, de acuerdo con los principios establecidos en la cláusula 4.2.6 del reglamento nacional del electricidad.

El Panel de Confiabilidad de la *Australian Energy Market Commission* – AEMC establece el estándar confiabilidad para el sector de generación del NEM. El estándar define la cantidad esperada de energía en riesgo de no ser suministrada a los clientes porque no hay suficiente capacidad disponible. Para cumplir con esta norma, AEMO determina la capacidad de generación de reserva necesaria requerida para cada región (incluida la capacidad a través de las interconexiones de transmisión) para proporcionar una protección contra picos inesperados de la demanda y la falta de generación. Este estándar establece la confiabilidad que debe cumplirse en cada ejercicio, para cada región y para el NEM en su conjunto.

A.2.3. Confiabilidad en la operación

Los estándares (que no sean el estándar reinicio del sistema) que rigen la seguridad y la fiabilidad del sistema de potencia deben ser aprobados por el panel de Confiabilidad en el consejo de AEMO, pueden incluir pero no se limitan a las normas de la frecuencia del sistema de potencia en funcionamiento, capacidad de reserva de contingencia (incluidas las

directrices para la evaluación de los requisitos), las reservas de capacidad a corto plazo y las reservas de capacidad a mediano plazo.

Los principios de seguridad del sistema de potencia son como sigue:

- (a) En la medida de lo posible, el sistema de potencia se debe operar de modo que se mantenga en un estado de funcionamiento seguro.
- (b) Después de un evento de contingencia (sea o no un evento de contingencia creíble) o un cambio significativo en las condiciones del sistema de potencia, AEMO debe adoptar todas las medidas razonables para ajustar, cuando sea posible, las condiciones de funcionamiento con el fin de devolver el sistema de potencia a un estado operativo seguro tan pronto como sea práctico hacerlo, y, en cualquier caso, un plazo de treinta minutos
- (c) Instalaciones de desconexión de carga adecuados y de inicialización automática basada en las condiciones de frecuencia por fuera de la banda normal de excursión de frecuencia deben estar disponibles y funcionando para restaurar el sistema de alimentación a un estado de funcionamiento satisfactorio después de múltiples eventos significativos de contingencia.
- (d) Servicios auxiliares de reinicio del sistema suficientes deben estar disponibles de acuerdo con el estándar de reinicio del sistema, para permitir el restablecimiento de la seguridad sistema de potencia y cualquier reinicio necesario de unidades generadoras a raíz de una interrupción grave del suministro.

El estándar de confiabilidad actual es que no más que 0.002% de la demanda del cliente en cada región NEM podría no suministrarse por la capacidad de generación por año financiero, teniendo en cuenta la respuesta de la demanda y las importaciones de las interconexiones. Este análisis no toma en cuenta las interrupciones de suministro en las redes de transmisión y distribución, que están sujetas a diferentes normas y disposiciones reglamentarias.

El estándar es equivalente a un corte anual de energía en todo el sistema durante siete minutos a demanda máxima. El estándar de confiabilidad se ha incumplido dos veces, en Victoria y Australia del Sur, durante una ola de calor en enero de 2009. La energía no servida a partir de estos eventos en una base anual fue de 0.0032% de Australia del Sur y 0.004% por ciento para Victoria

A.3. Referencias

Australian Energy Regulator. (AER, 2013) State of the energy market 2013, Sitio web: <http://www.aer.gov.au/node/23147>

Australian Energy Market Commission. (AEMC, 2014) National Electricity Rules. Sitio Web: <http://www.aemc.gov.au/energy-rules/national-electricity-rules/current-rules>

Bureau of Resources and Energy Economics (BREE, 2014). Australian Energy Statistics. Sitio web: <http://www.bree.gov.au/publications/australian-energy-statistics>

Australian Energy Market Operator. (AEMO, 2014) Market Description. Sitio web: <http://www.aemo.com.au/Electricity>

Anexo B: Brasil (ONS)

B.1. Descripción del mercado eléctrico

El marco regulatorio del sector eléctrico brasileiro se rigen por las Leyes 10.847 y 10.848 de 2004 y por el Decreto No 5163 de julio de 2004 (ONS, 2013). Las entidades del sector eléctrico son el Ministerio de Minas y Energía, la empresa de investigación energética (EPE), el Comité de Monitoreo del Sector Eléctrico (CMSE), la entidad del Mercado Mayorista de Energía (MAE), la Cámara de Comercialización de Energía Eléctrica (CCEE), la Agencia Nacional de Energía Eléctrica (ANEEL) y el Operador Nacional del Sistema Eléctrico (ONS).

La operación del sistema de potencia queda bajo la responsabilidad de la ONS, entidad privada independiente, sin fines de lucro, la cual coordina y controla la operación de las instalaciones de generación y transmisión de energía eléctrica del sistema interconectado nacional (SIN). A su vez, esta entidad propone las ampliaciones de las instalaciones de transmisión (red básica) y refuerzos de los sistemas existentes.

La ONS se rige bajo los Procedimientos de Red, los cuales definen los requisitos necesarios para la programación de la operación en tiempo real del SIN, la gestión de los activos de transmisión y actividades de planeamiento.

B.1.1. Matriz de energía eléctrica

En el año 2013, la capacidad instalada nacional a 31 de diciembre de 2012 fue de 116.717 MW distribuidos en 2.778 generadores, más 5.850 MW contratados para importación. En ese sentido, gran parte de la capacidad instalada corresponde a generación hidroeléctrica, seguida de gas y biomasa. En la Figura B-1 se presenta la capacidad instalada de energía eléctrica en Brasil a finales de 2012.

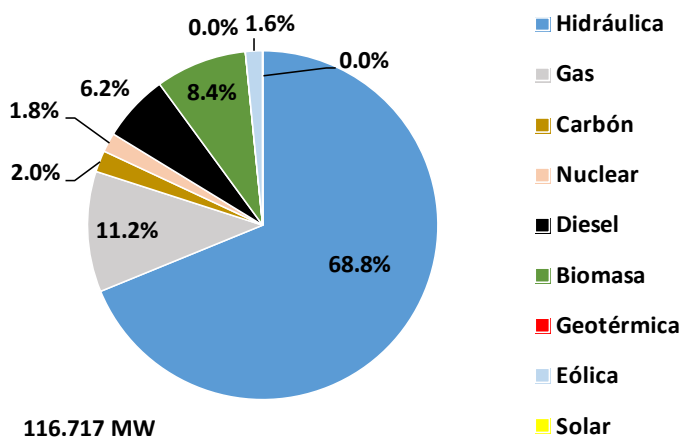


Figura B-1: Capacidad instalada (ONS, 2013)

En la Figura B-2 se ilustra la composición de la matriz de energía eléctrica en 2012, se observa que la matriz es principalmente hidroeléctrica con un 75,5% de la generación de energía eléctrica seguido por el gas natural con un 9,0% y en tercer lugar por la biomasa con un 6,8%.

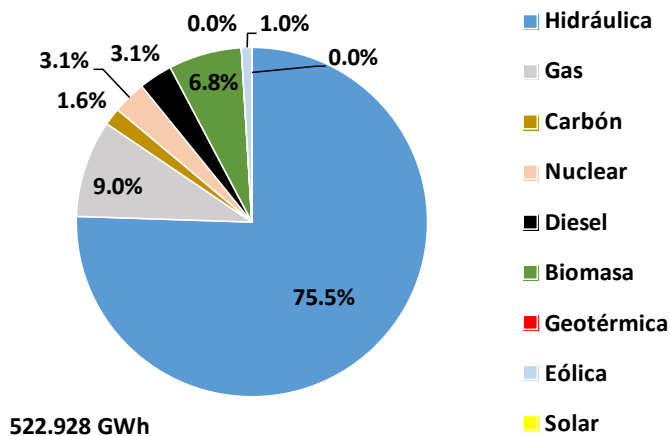


Figura B-2: Generación de energía (ONS, 2013)

B.1.2. Sistema de transmisión de energía eléctrica

El sistema de transmisión tiene alrededor de 105.929 km de líneas, de los cuales el 6% corresponde al sistema de 750 kV, 33% (500 kV), 16% (440-345 kV) y 43% (230-220 kV). La Red Básica está constituida por los activos de transmisión conectados a tensiones mayores o iguales a 230 kV. El ONS establece las condiciones de acceso a la red básica y la gestión de los mecanismos de contratación de su uso (Decreto 2655 de 1998 y Resolución ANEEL 281 de 1999).

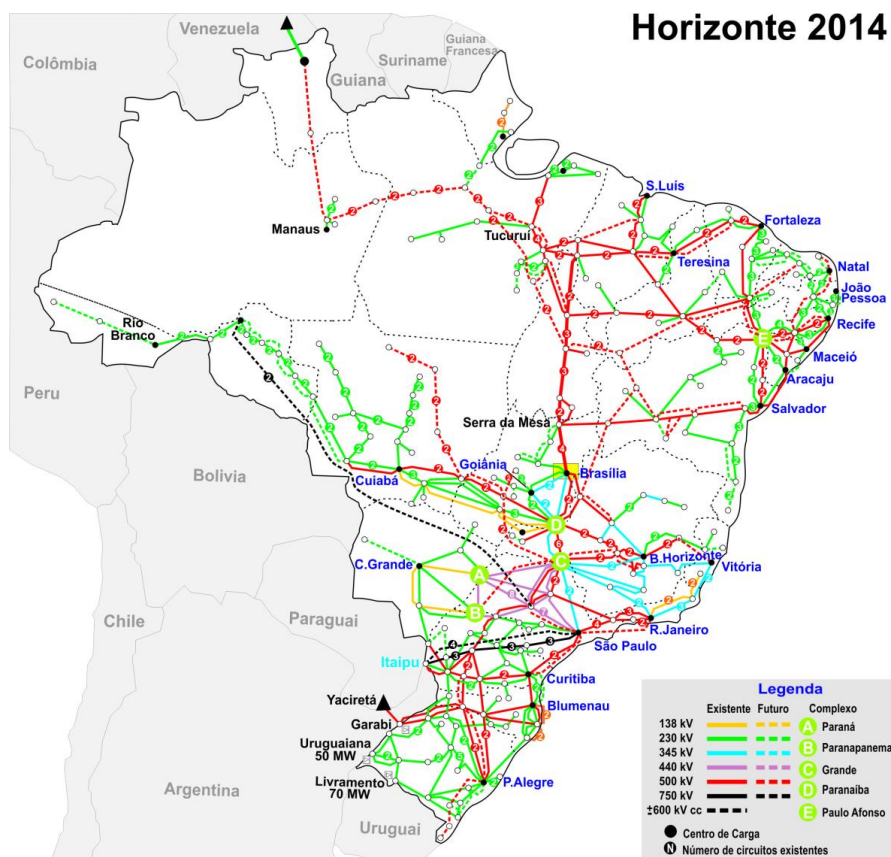


Figura B-3: Mapa del sistema de transmisión de Brasil (ONS, 2014)

El Sistema Interconectado Nacional (SIN) está formado por las empresas de las regiones Sur, Sudeste, Centro-Oeste, Nordeste y parte de la región Norte. Solamente el 3,4% de la capacidad de producción de electricidad se encuentra por fuera del SIN en sistemas aislados, principalmente en la región amazónica (ONS, 2013).

B.2. Operación del sistema de potencia

En el planeamiento de la operación del sistema, el ONS realiza un proceso de coordinación hidrotérmica. Debido a su complejidad, la coordinación de la operación del sistema hidrotérmico brasileiro es realizada en diferentes etapas, a través de una cadena de modelos que definen la estrategia de operación. Se consideran horizontes de planeamiento de largo, mediano y corto plazo.

Para los estudios de confiabilidad se tienen en cuenta diferentes niveles jerárquicos que van desde el nivel cero (sistema energético) hasta el nivel tres (distribución) como se ilustra en la Figura B-4.

El planeamiento de mediano plazo comprende horizontes de tiempo de algunos meses discretizados en semanas. En esta escala de tiempo se deben tomar decisiones operativas individualizadas para cada generador, considerando el acople hidráulico y las posibles variaciones hidrológicas entre los ríos. En el corto plazo, la programación de la operación se hace con discretización horaria y el objetivo es obtener el despacho óptimo del sistema hidrotérmico considerando aspectos energéticos, hidráulicos y eléctricos. Dado que la programación de la operación es cercana a la operación en tiempo real, se hace necesario representar la red eléctrica y considerar los valores de las afluencias como conocidos o determinísticos.

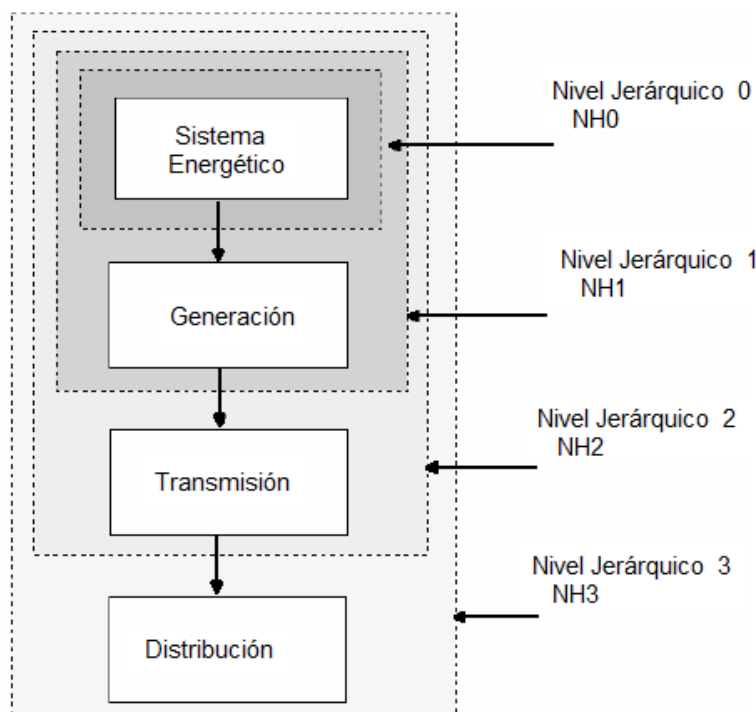


Figura B-4: Niveles jerárquicos (EPE, 2007)

El modelo de optimización NEWAVE se utiliza para el planeamiento a largo plazo. A partir de este modelo se definen las funciones de costo futuro que se utilizan para los modelos de las siguientes etapas. El modelo de optimización para el mediano plazo es el DECOMP, el cual utiliza un horizonte de hasta 12 meses con discretización semanal. Este modelo considera la aleatoriedad de las afluencias a través de un árbol de escenarios y utiliza una representación del parque generador individualizada. Su objetivo es determinar el despacho óptimo de las unidades hidráulicas y térmicas en cada submercado y determinar los costos marginales de operación para cada semana por nivel de carga.

En la Figura B-5 se presenta la cadena de modelos de optimización (Toscano, 2009).

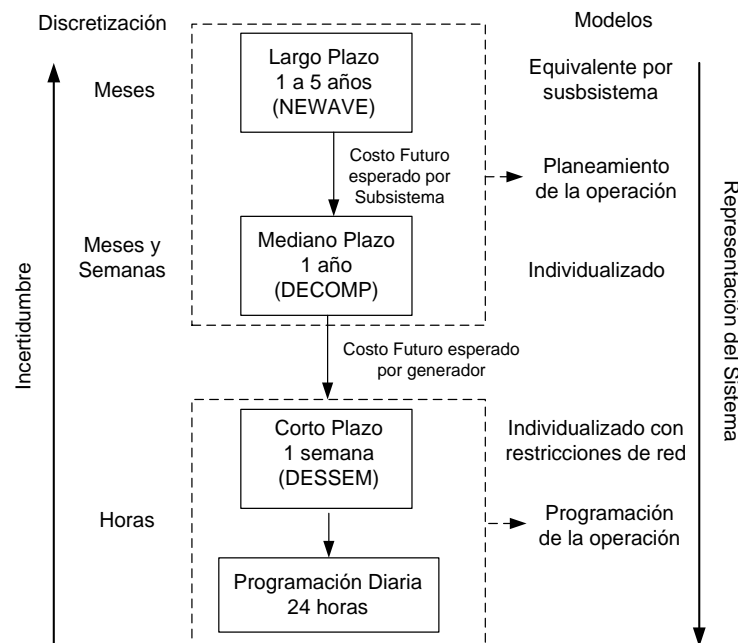


Figura B-5: Modelo de optimización (ONS, 2013)

B.2.1. Descripción de la confiabilidad

Según el Procedimiento de Red (Submódulo 20.1) publicados por el ONS, la confiabilidad se define como (ONS, 2014b):

“La probabilidad de un sistema o componente de realizar sus funciones previstas de forma continua, adecuada y segura, por un periodo de tiempo preestablecido, bajo condiciones operativas predefinidas”

En cuanto a la confiabilidad operacional cualquier degradación topológica de los componentes de la red básica, la condición “N-1”, no debe provocar una variación de severidad mayor que el 1% de la severidad de la red básica en la condición normal de operación y topología completa. La severidad del sistema se clasifica en 5 niveles y se consideran criterios probabilísticos tales como probabilidad de pérdida de carga, energía no suministrada esperada y potencia no suministrada esperada.

B.2.2. Confiabilidad en la operación

Las directrices y criterios para estudios de confiabilidad en el sistema brasileiro están estipuladas en los Procedimientos de Red, Submódulo 23.3, Capítulo 14. Las actividades relacionadas con el monitoreo de la confiabilidad del SIN, desde el punto de vista predictivo probabilístico, son clasificadas en tres categorías: i) Análisis de confiabilidad compuesta, ii) Análisis de confiabilidad multi-área y iii) Análisis de confiabilidad de reserva rodante. A continuación se describen los criterios de confiabilidad según los Procedimientos de Red (ONS, 2014) para el análisis de confiabilidad compuesta.

Premisas generales

Los estudios relacionados con la confiabilidad compuesta incluyen “estudios de referencia” o “valoraciones referenciales”. El objetivo de estos estudios es el análisis de la evolución temporal de los riesgos estáticos globales de la Red Básica. En este caso se incluyen líneas de transmisión, transformadores de malla y transformadores de frontera. Todos estos componentes están sujetos a incertezas usuales inherentes a los sistemas de transmisión en regímenes de carga pesada, previstos para un conjunto secuencial de topologías establecidas en el Plan de Ampliaciones y Refuerzos de la Red Básica – PAR.

Los estudios de referencia por clase de elementos tienen en cuenta:

- a) Solamente sobre contingencias simples en líneas de transmisión.
- b) Solamente sobre contingencias simples en transformadores de malla.
- c) Solamente sobre contingencias simples en transformadores de frontera.

El objetivo de tales estudios es la identificación del grado de responsabilidad de los diferentes tipos de elementos sobre el total del riesgo estático global.

Directrices de modelaje

- Modelaje de fuentes primarias de energía

El despacho del caso base de confiabilidad es tratado con probabilidad unitaria, así las fuentes primarias no contribuyen a el espacio probabilístico de los estados usados en los estudios de referencia. Sin embargo, el tratamiento de incertezas en las fuentes primarias, podría ser incorporado a futuro.

- Modelaje del parque generador

En el estudio de referencia, las unidades generadores son representadas determinísticamente y de forma individualizada, o sea que no se consideran fallas en estas unidades. En esta hipótesis el parque generador no contribuye a la formación del espacio probabilístico de estados. Los compensadores estáticos son convertidos en síncronos equivalentes y también tratados en forma determinística.

- *Modelaje de la transmisión*

Se considera el modelaje estocástico de nodos y ramas. El modelaje de los nodos busca reflejar riesgos asociados con fallas en subestaciones. El modelaje de las ramas permite representar el impacto de las fallas en los elementos longitudinales y transversales de la red. En este caso solo se atribuyen incertezas a los elementos de la Red Básica. El tratamiento de las incertezas se basa en el modelaje clásico de cadenas de Markov con dos estados. Los elementos de la transmisión son clasificados en tres categorías: i) líneas de transmisión (LT), ii) transformadores de malla (TM) y iii) Transformadores de frontera (TF). Todas las categorías son discriminadas por niveles de tensión. Los TF incluyen transformadores cuya mayor tensión es igual o superior a 230kV. A Toda malla de 765 kV se le atribuyen incertezas dado el impacto resultante de las fallas en ese nivel de tensión.

En los estudios de referencia las líneas de corriente alterna y transformadores de dos devanados y de frontera son tratadas a través de modelos Markovianos, con dos estados relacionados con tasas de falla, en ocurrencias por año y tiempos medios de reparo en horas. Todas las líneas de la Red Básica contribuyen a la formación del espacio de estados; todas las demás líneas son tratadas de forma determinística. Los transformadores elevadores y los transformadores fuera de la Red Básica son tratados determinísticamente.

El modelaje de las interconexiones es un caso particular del modelaje de ramas longitudinales y admite niveles variables de detalle, en función de los objetivos del análisis. En el caso particular de los estudios multi-área es usual atribuir incertezas solamente a los elementos que intervienen en las interconexiones.

Los enlaces de CC son representados de forma determinística por inyecciones de potencia equivalentes asociadas con generaciones ficticias. De esta forma, ningún componente o fenómeno asociados con estos contribuye a la composición del espacio de estados.

Los elementos longitudinales como capacitores serie, TCSC y reactores ficticios son tratados de forma determinística.

Para los estudios de referencia se deben especificar los límites superiores e inferiores permisibles en los niveles de tensión de las barras, tanto en régimen normal, como en emergencia.

En los estudios de referencia no se consideran las fallas de modo común de la transmisión, ni fallas simultáneas dependientes de la transmisión ni vinculadas con esquemas de control de emergencia, protección e instrucciones de operación como transferencias de cargas, reconfiguración de red con apertura de líneas, seccionamiento de barras, etc.

- *Modelaje de la carga*

Para los estudios de referencia la carga es modelada por el par de valores de potencia activa y reactiva (modelo de potencia constante). Para estimar la carga se tienen en cuenta correlaciones climáticas, ambientales y temporales.

Directrices para el tratamiento de datos determinísticos y estocásticos

- *Representación de la incertidumbre*

Los Procedimientos de Red establecen jerarquías de precisión de los datos estocásticos para líneas, transformadores y generadores (si bien la incerteza de estos últimos no es tenida en

cuenta en los análisis de referencia). Las jerarquías de decisión para líneas y transformadores se describen a continuación.

Jerarquía de precisión de los datos estocásticos para líneas de transmisión: el orden creciente de precisión de los datos estocásticos asociados al desempeño de las líneas es la siguiente.

- a) Estimación de parámetros de desempeño estocástico a partir de un único par de valores típicos de indisponibilidad y frecuencia de fallas.
- b) Estimación de los datos estocásticos a partir de la estimación de las longitudes de las líneas, realizada con un valor típico de reactancia media de las líneas.
- c) Estimación de datos estocásticos a partir de la estimación de longitud de las líneas, realizada con base en los valores de reactancias y susceptancias.
- d) Estimación de datos estocásticos a partir de las longitudes reales de cada línea de transmisión.
- e) Uso de los valores de tasas de falla y tiempos medios de reparación representativos de cada línea de transmisión individualizada.

Jerarquía de precisión para los datos estocásticos de transformadores: el orden creciente de precisión de los datos estocásticos asociados al desempeño de los transformadores es el siguiente.

- a) Estimación de parámetros de desempeño a partir de un único par de valores típicos de indisponibilidad y frecuencia de fallas.
- b) Discriminación de los parámetros estadísticos por nivel de la tensión más elevada del equipo y con enfoque en la relación de transformación.
- c) Discriminación de los parámetros estadísticos por nivel de potencia del equipo y con enfoque en la relación de transformación.
- d) Uso de parámetros reales del equipo individualizado.

Para los estudios de referencia se utilizan los niveles jerárquicos c y b, para líneas y transformadores, respectivamente.

Directrices para simulación computacional

La simulación computacional comprende dos etapas consecutivas que consisten en el pre-procesamiento para la obtención del denominado caso base de confiabilidad y el cálculo numérico de la confiabilidad propiamente dicha.

El objetivo de la etapa denominada pre-procesamiento es la creación de un registro en un archivo histórico de confiabilidad que contenga el caso base de confiabilidad, o sea, un archivo histórico que presente un flujo de potencia sin violación de restricciones y que contenga datos adicionales específicos para el procesamiento posterior de la etapa de confiabilidad.

Para la obtención del caso base de confiabilidad se deben hacer ajustes de datos determinísticos como la introducción de información sobre límites normales y de emergencia de la tensión y cargabilidad, así como la eliminación de subsistemas aislados. La

obtención del caso base de confiabilidad debe ser realizada individualmente para cada nivel de carga.

En cuanto a las medidas operacionales correctivas se permite el despacho de potencia activa y reactiva (con excepción de generadores térmicos con despacho fijo). Se permite también la variación de las derivaciones de transformadores respetando sus límites o el corte de carga mínimo, calculado vía algoritmo de puntos interiores. En el caso en que se desee evaluar el riesgo operacional, el redespacho de potencia activa es inhibido para mantener constante el flujo en las interconexiones.

Recursos maniobrables del parque generador:

- El modelaje de los generadores se realiza de forma individualizada, por unidad generadora, con un despacho compatible con el especificado en el caso base de flujo de potencia.
- Los despacho realizados por generadores nucleares deben ser compatibles con los despachos del caso base del flujo de potencia utilizado.
- Se considera generación de potencia activa fija para todos los generadores térmicos y pequeñas centrales hidroeléctricas no despachadas centralizadamente por el ONS.
- El límite inferior de generación de potencia activa de las unidades generadoras es respetado si se conoce y tomado como nulo si no se ha especificado.
- La capacidad superior de generación de cada barra es determinada con base en el criterio de la inercia mínima.
- Si los límites de generación de potencia reactiva no son especificados se toman valores correspondientes a factores de potencia de 0,9 (sobrexcitación) y 0,95 (subexcitación).

En cuanto a la metodología de cálculo numérico del punto de operación del caso base de confiabilidad:

- El sistema bajo análisis debe ser evaluado con el algoritmo de Newton Raphson completo, con todos los controles tradicionales.
- En el caso de una solución sin violación de restricciones, esta será tomada como el caso base de confiabilidad
- Si hay violación de tensiones, de cargamento o de límites de generación se debe realizar en orden decreciente de preferencia: i) ajustar el caso base con el fin de eliminar manualmente todas las violaciones, ii) si la acción anterior no es factible, las violaciones deben ser tentativamente eliminadas de forma automática, a través de un flujo de potencia óptimo cuya función objetivo sea minimizar el corte de carga, ii) cuando la acción anterior no permita entregar una solución adecuada, se procede al relajamiento progresivo de las restricciones de cargabilidad y tensiones del sistema.

En los estudios de referencia, el espacio probabilístico de estados está compuesto por el conjunto de todas las líneas de transmisión de la red básica, las líneas de transmisión a 765kV del sistema de Itaipu, todos los transformadores de malla y todos los transformadores de frontera.

Directrices para el cálculo numérico de la confiabilidad

Para la selección de estados operativos del sistema:

- La selección de un conjunto de estados operativos del sistema puede ser realizada por enumeración explícita o vía técnica de Monte Carlo.
- En los estudios de referencia esta numeración es hecha por enumeración de una lista de contingencias de líneas de transmisión, transformadores de malla y transformadores de frontera, exactamente coincidente con el espacio probabilístico de estados.
- Si la selección de los estados se realiza vía técnica de Monte Carlo se debe considerar: i) un número específico de sorteos de 100.000 (un único lote), ii) tolerancia (coeficiente de variación) asociada a la Probabilidad de Pérdida de Carga (PPC) y Potencia no Suministrada Esperada (EPNS por sus siglas en Portugués) de 3% y iii) semilla: 1.513.

Para análisis de los estados operativos seleccionados:

- Para cada selección de estado se debe verificar que no presente ningún modo de falla.
- Cuando ocurre algún tipo de modo de falla, este se debe intentar eliminar con las medidas correctivas que representan los recursos operacionales del sistema.
- Se deben registrar las diferencias topológicas relacionadas a los diferentes niveles de carga (pesada, media y leve).
- Para la valoración de referencia de la confiabilidad solo se permite el despacho de potencia reactiva.
- Las unidades térmicas mantienen sus despachos fijos.
- Se permite la variación de las derivaciones de los transformadores, respetando sus límites, la variación de la tensión en barras controladas y en última instancia el corte de carga mínimo.

En el cálculo numérico de los índices de confiabilidad se contabilizan todos los estados en los cuales fue necesario el uso de medidas operativas con el objetivo de eliminar los modos de falla detectados. Los valores de los índices de confiabilidad deseados resultan de este análisis cuyas directrices se describen a continuación.

En cuanto a las premisas y técnicas de cálculo numérico:

- Se considera que el sistema de potencia tiene comportamiento coherente bajo el punto de vista de confiabilidad, lo que permite el cálculo de los índices primarios de Probabilidad de Pérdida de Carga (PPC), Potencia no Suministrada Esperada (EPNS) y Frecuencia de Pérdida de Carga (FPC), por medio de funciones de prueba previamente definidas.

- Los indicadores de Energía no Suministrada Esperada (EENS), número de horas de déficit de potencia (NHD), Duración de Pérdida de Carga (DPC) y Severidad (Sev) resultan de la manipulación adecuada de los indicadores primarios.
- El indicador de Probabilidad de Problema en el Sistema (PPS) resulta de una contabilización directa de las incertezas relacionadas con los estados con modos de falla antes de la aplicación de medidas correctivas.
- En cuanto a la tolerancia del cálculo, en los estudios de referencia la tolerancia se representa como un valor de probabilidad. El valor adoptado para los procesos de enumeración se sitúa en 1,0 E-30 pu.

Criterios para diagnóstico de niveles de riesgo probabilístico

El valor de referencia para el diagnóstico del riesgo predictivo probabilístico del SIN está dado por el indicador de severidad. La severidad es un índice normalizado, dado por el cociente entre la energía no suministrada (MWh) y el valor de demanda de punta (MW), con el resultado expresado en minutos. En la Tabla B-1 se ilustra la jerarquía usada en la clasificación de confiabilidad. El sistema de transmisión planeado de la red básica debe situarse en orden de preferencia en los grados cero o uno de severidad, admitiéndose riesgos de grado 2 inferiores a 21 minutos de severidad.

Tabla B-1: Clasificación del riesgo por severidad (ONS, 2014)

Clasificación	Severidad S (sistema-minuto)	Interpretación	Comentario
Grado 0	$S < 1$	Favorable	Condición operativa de bajísimo riesgo (azul)
Grado 1	$1 \leq S < 10$	Satisfactorio	Condición operativa de bajo riesgo (amarillo)
Grado 2	$10 \leq S < 100$	Limítrofe	Condición operativa de riesgo medio (naranja)
Grado 3	$100 \leq S < 1000$	Grave	Serio impacto para varios agentes consumidores (rojo)
Grado 4	$1000 < S$	Muy grave	Grande impacto para muchos agentes consumidores, colapso del sistema

Finalmente, cabe mencionar que en Brasil el estudio de la confiabilidad aplicada a sistemas de potencia se inició en la década del 70 para el sistema de generación. En 1982 se creó el SGC (Subgrupo de Confiabilidad) en el ámbito del planeamiento de la transmisión, con el objetivo de estudiar, divulgar y proporcionar al sector eléctrico una estructura necesaria para la realización del planeamiento de la expansión de transmisión con criterios probabilísticos. En este periodo se desarrolló en CEPEL el programa NH2 para análisis de confiabilidad compuesta (nivel jerárquico 2) que fue probado en el sistema brasileiro por el SGC en 1995. En 1999 el SGC fue extinto.

En 2006 fue creado por el ONS el Grupo de Confiabilidad que cuenta con la participación de varias empresas y de la EPE para divulgar y discutir los resultados de los análisis probabilísticos realizados en el Plan de Ampliaciones y Refuerzos (PAR).

Actualmente, el análisis de confiabilidad en la operación (a cargo del ONS) utiliza índices de severidad. Estos índices (clasificados del grado 0 al grado 4) se expresan en minutos, como la relación de la energía no suministrada (MWh) y la demanda en el perfil de carga pesada (MW). Los cálculos se hacen usando la topología de la Red Básica y siguiendo las directrices especificadas en la sección 2.2 de este documento.

B.3. Referencias

(EPE, 2007) Estudios asociados al plan decenal de energía PDE 2007/2016

(ONS, 2014) Procedimientos de Red, Submódulo 23.3 Capítulo 14: Directrices y criterios para estudios eléctricos

(ONS, 2014b) Procedimientos de Red, Submódulo 20.1 Glosario de términos técnicos

(Toscano, 2009) Toscano, A. E. Comparación entre los modelos NEWAVE y ODIN en el planeamiento energético del Sistema Interconectado Nacional. Tesis de Maestría. Universidad de Campinas, Brasil, 2009.

Anexo C: Centroamérica (EOR)

C.1. Descripción del mercado eléctrico

El Sistema de Interconexión Eléctrica de los Países de América Central (SIEPAC) integra los mercados de Guatemala, El Salvador, Honduras, Nicaragua, Costa Rica y Panamá. A su vez, se interconecta con México y a la fecha se encuentra en fase de desarrollo la interconexión con Colombia.

La integración de estos países se soporta en el Tratado Marco del Mercado Eléctrico de América Central firmado el 30 de Diciembre de 1996, ratificado en 1998 legalmente vinculante desde 1999. El marco regulatorio del SIEPAC o el Mercado Eléctrico Regional (MER) se rige principalmente por el Reglamento del Mercado Eléctrico Regional (RMER, 2005) y el Procedimiento de Detalle Complementario (PDC). Dicha normativa entró en vigencia en el mes de junio de 2013 derogando el Reglamento Transitorio del MER (RTMER, 2002). Las entidades de este mercado regional son la Comisión Regional de Interconexión Eléctrica (CRIE), la Empresa Propietaria de la Red (EPR), el Consejo Director del Mercado Eléctrico Regional (CD-MER) y el Ente Operador Regional (EOR).

La operación del sistema de potencia regional está bajo la responsabilidad del EOR. El EOR es un organismo internacional establecido mediante el artículo 18 del Tratado Marco del Mercado Eléctrico de América Central. El EOR dirige y coordina la operación técnica del Sistema Eléctrico Regional (SER) y realiza la gestión comercial del MER con criterio técnico y económico de acuerdo con la Regulación Regional aprobada por la CRIE. En general, las funciones del EOR son: 1) proponer a la CRIE los procedimientos operativos y comerciales del Mercado, 2) asegurar la operación y el despacho regional de energía bajo un criterio económico y en cumplimiento de los criterios de calidad, seguridad y desempeño, 3) coordinar a los operadores del sistema y del mercado de cada país así como la gestión de las transacciones comerciales entre los agentes del, 4) formular el plan de expansión indicativo generación y transmisión regional, y 5) soportar los procesos de información y evolución del Mercado (EOR, 2014).

C.1.1. Matriz de energía eléctrica

EL MER tiene como objetivo optimizar los recursos energéticos para el abastecimiento regional. A finales del 2013, la capacidad total aproximada del MER fue de 11.220 MW. El mayor aporte, en términos de capacidad, es la hidroelectricidad (5.300 MW) seguida de la tecnología Diesel (3.584 MW). Los otros recursos representan aproximadamente un 20%, de los cuales 887 MW corresponden al Gas, 408 MW a base de Carbón, 636 MW geotérmicos y 396 MW eólicos. En la Figura C-1 se presenta la capacidad instalada de energía eléctrica en Centroamérica a finales de 2013 (CEPAL, 2013).

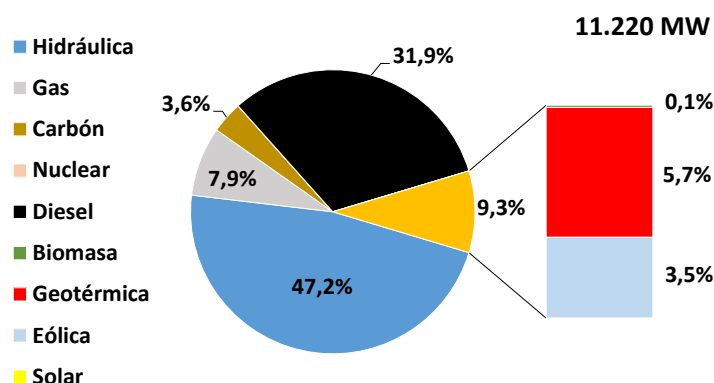


Figura C-1: Capacidad instalada (CEPAL, 2014)

En la Figura C-2 se ilustra la composición de la matriz de energía eléctrica a 2013. De acuerdo a lo descrito en la oferta de capacidad, la hidroelectricidad fue el recurso energético que más aportó a la matriz con 22.152 GWh seguido por el Diesel con 12.604 GWh, la geotermia con 3.542 GWh, el Carbón con 1.939 GWh, la eólica con 1.190 GWh y la biomasa con 1.022 GWh. Los demás recursos energéticos no superaron el 1% de la generación de energía eléctrica, la cual en total alcanzó 42.660 GWh durante el 2013 (CEPAL, 2013).

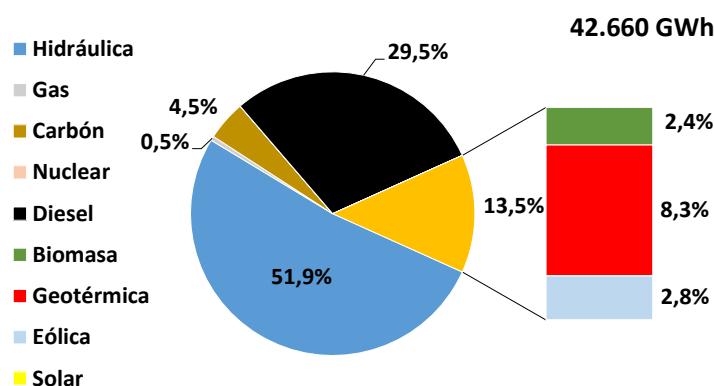


Figura C-2: Generación de energía (CEPAL, 2014)

En la Tabla C-1 se muestra las transacciones de energía en el MER. Nótese que Guatemala es el país que realiza la mayor inyección al MER con un 69,3% durante el 2013 y El Salvador es el país que realiza el mayor retiro con un 55,6% de los retiros del 2013.

Tabla C-1: Inyección/retiro de energía del MER durante el 2013. (EOR, 2013)

Energía (GWh)	Guatemala	El Salvador	Honduras	Nicaragua	Costa Rica	Panamá
Inyección	478,2	98,9	6,1	16,2	19,7	71,2
Retiro	0,0	382,0	116,8	52,0	61,5	75,2
Balance	478,2	-283,1	-110,7	-35,8	-41,8	-4,0

C.1.2. Sistema de transmisión de energía eléctrica

Como se ha visto anteriormente, se ha descrito el mercado regional de Centroamérica. En ese sentido, la descripción del sistema de transmisión solo se enfoca en el SIEPAC. El sistema de transmisión se compone de los activos de líneas y subestaciones con una tensión nominal de 230 kV. En la actualidad, el SIEPAC cuenta con 1.796,6 km de líneas de transmisión de circuito sencillo en estructuras de doble circuito (CRIE, 2014). Cabe destacar que el país con mayor participación en el tendido es Costa Rica con un 27,8% y el menor Panamá con un 8,3%. Los otros países aportan en promedio con un 16%. En la Figura C-3, se muestra a modo referencial el SIEPAC. (EPR, 2014).

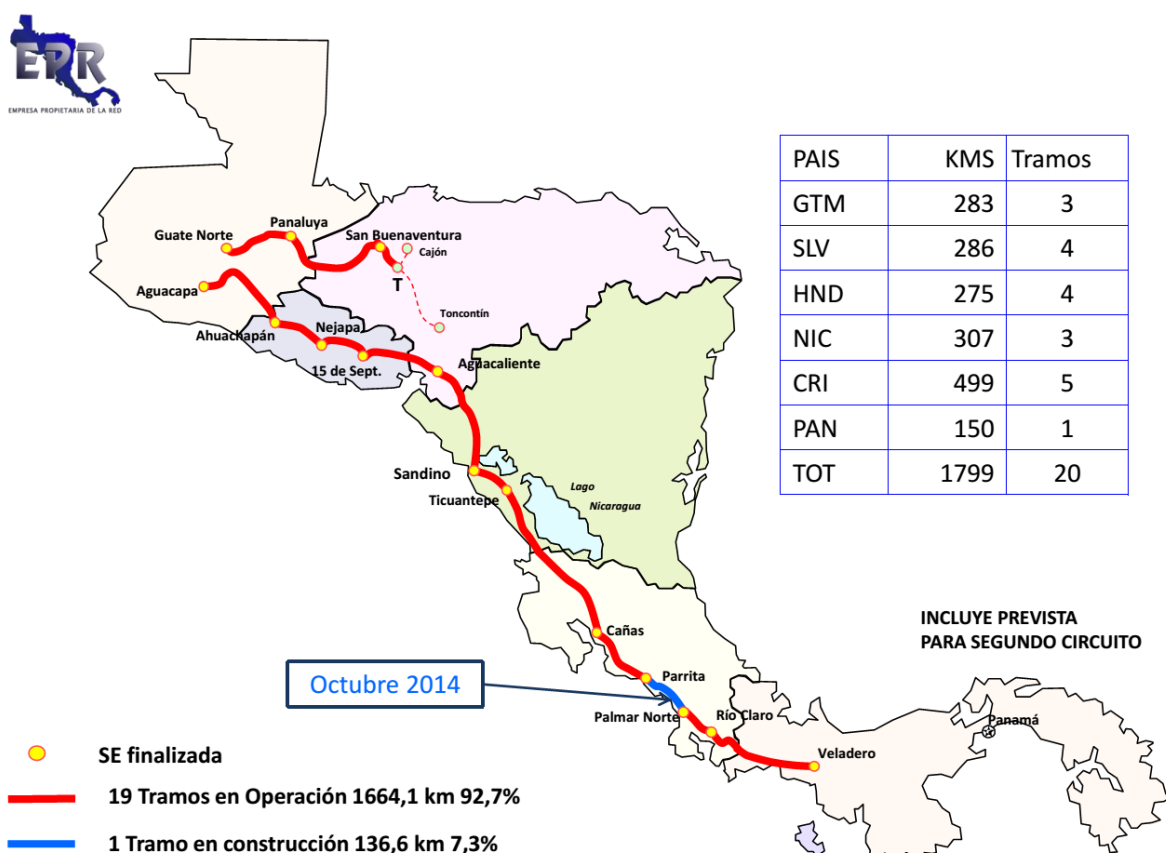


Figura C-3: Mapa del sistema de transmisión de Australia (SIEPAC, 2014)
Tomado de <http://www.eprsiepac.com/>

C.2. Operación del sistema de potencia

La operación del MER tiene como objetivos principales el uso óptimo de los recursos energéticos, la confiabilidad y eficiencia económica en el suministro de electricidad y la estandarización de los criterios operativos de calidad, seguridad y desempeño. De acuerdo al libro II del reglamento del mercado eléctrico regional RMER, la operación técnica se basa en un esquema jerárquico donde el EOR coordina la operación de los operadores del sistema y/o del mercado de los países participantes del MER. Cabe destacar que el operador del sistema se obliga a mantener la operación de su respectiva red dentro de los criterios de calidad, seguridad y desempeño tanto a nivel regional como nacional.

La planeación y operación técnica del MER incluye el planeamiento operativo (horizonte de mediano plazo de uno a dos años), la seguridad operativa (horizonte de mediano plazo de uno a dos años), el predespacho regional diario y la supervisión de la operación en tiempo real. El predespacho regional se realiza el día anterior a la operación. Con base en los predespachos nacionales, se informan al MER las ofertas de oportunidad de inyección o retiro de energía a nivel regional y se calculan los precios nodales ex ante (es posible considerar un redespacho por cambios a la programación del predespacho). El posdespacho permite calcular los precios nodales expost de acuerdo con los retiros netos reales y las inyecciones en la operación del sistema eléctrico regional según las ofertas incluidas en el predespacho.

La operación se realiza bajo los criterios de calidad, seguridad y desempeño de los activos de la red de transmisión regional y el sistema eléctrico regional descritos en el capítulo 16 del libro III de RMER (RMER, 2005).

C.2.1. Descripción de la confiabilidad

De acuerdo al RMER, la confiabilidad se concibe bajo la siguiente definición:

“Medida del grado de continuidad con que se presta el servicio de energía eléctrica”

En ese contexto, la continuidad del servicio considera tres tipos de criterios, calidad, seguridad y desempeño los cuales deben cumplirse simultáneamente para asegurar que la operación del sistema eléctrico regional sea la adecuada. Los criterios de calidad se enfocan en los estándares de voltaje y frecuencia de operación normal del sistema eléctrico regional. Los criterios de seguridad se enfocan en la operación estable y en limitar el impacto de las contingencias. Por último, los criterios de desempeño se enfocan en el balance entre la demanda y la generación, preservar los intercambios regionales programados y la regulación regional de la frecuencia.

Cabe destacar que bajo el contexto de seguridad, la contingencia se define como una falla inesperada de un componente del sistema, sea este un generador, una línea de transmisión, un interruptor u otro elemento eléctrico. Además, una contingencia puede incluir múltiples componentes que conlleven a una falla simultánea de estos.

C.2.2. Confiabilidad en la operación

Bajo el contexto de la seguridad y el análisis de contingencias, el RMER clasifica cuatro (4) tipos de criterios (RMER, 2005) los cuales deben ser cumplidos por todos los componentes en servicio:

1. Operación Normal: el sistema debe permanecer estable, la demanda debe ser igual o inferior a su capacidad operativa y no debe presentarse desconexión de carga.
2. Contingencia Simple: ante la pérdida de un (1) elemento el sistema debe permanecer estable incluyendo la estabilidad de voltaje (0.9 y 1.1 por unidad del voltaje nominal), sin disparos en cascada, sin desconexión automática de carga y dentro su límite térmico continuo y reducir las transferencias entre países.

3. Contingencia Múltiple: ante la pérdida de dos o más elementos con el mismo evento el sistema debe permanecer estable incluyendo la estabilidad de voltaje (0.9 y 1.1 por unidad del voltaje nominal), sin disparos en cascada no programadas pero se permite desconectar carga y generación.
4. Contingencia Extrema: ante la pérdida de todas las líneas en un mismo derecho de paso, todos los generadores de una misma planta, todas las secciones de barra de una subestación o la no operación de un esquema de control suplementario redundante (desconexión automática de carga, generación o elementos de transmisión en el que el sistema interconectado o áreas del mismo podrían no alcanzar una condición de operación estable (islas eléctricas y/o pérdida de carga y generación en áreas geográficas extensas).

Dentro de la funciones del EOR, este debe evaluar el riesgo que representa para el sistema eléctrico regional la ocurrencia de contingencias. En particular, el EOR debe proponer una estrategia de respuesta a las contingencias extremas considerando que no es ni técnica ni económicamente factible diseñar un sistema que soporte todas las posibles contingencias extremas.

Los criterios de seguridad se evalúan con base en las estadísticas disponibles respecto a la frecuencia de ocurrencia de contingencias simples, múltiples y extremas. A su vez, se debe establecer las consecuencias de dichas contingencias y determinar las inversiones necesarias para proteger el sistema eléctrico regional.

Finalmente, el EOR estableció una guía para seleccionar las contingencias a ser evaluadas en los estudios de máxima transferencia de potencia entre áreas de control. En esta se establece que deben evaluarse todas las contingencias simples (condición N-1 en los estudios de seguridad operativa) y no deben evaluarse las contingencias extremas. Ahora, en el caso de contingencias múltiples se debe calcular la probabilidad de ocurrencia de dicha contingencia bajo el supuesto de una distribución de probabilidad de Poisson. En donde el registro histórico inicial debe comprender 6 años y para activos que tengan más de tres años de operación. Se propone que se deben evaluar aquellas contingencias que tengan una probabilidad que supere el umbral del 48,7% (al menos 4 eventos en años).

C.3. Referencias

CRIE, 2014. Resolución CRIE-P-13-2014.

Guía para seleccionar las contingencias a ser evaluadas en los estudios de máxima transferencia de potencia entre áreas de control.

Memoria EOR, 2013.

Informe SIEPAC, Abril 2014 EPR.

Anexo D: Chile (CDEC)

D.1. Descripción del mercado eléctrico

El marco regulatorio del sector eléctrico de Chile se rige por la Ley General de Servicios Eléctricos (DFL N°1 de 1982), la Ley N° 19.940 (Ley Corta I) y la Ley N° 20.018 (Ley Corta II) y el Reglamento de Electricidad DS N°327 (CDEC, 2014a). Las entidades del sector eléctrico son el Ministerio de Energía, la Comisión de Energía (CNE), la Superintendencia de Electricidad y Combustibles (SEC) y el Centro de Despacho Económico (CDEC). Cabe destacar que en Chile existen dos sistemas de potencia de gran tamaño. El Sistema Interconectado Central y el Sistema del Norte Grande (SING).

La operación del sistema de potencia está bajo la responsabilidad del CDEC. En la actualidad cada sistema eléctrico tiene su propio CDEC. El CDEC es una entidad privada, sin fines de lucro y es integrado por los agentes de Sistema. Las funciones principales son la planificación de la operación del sistema, tanto en generación como en transmisión, preservar la seguridad del servicio, garantizar la operación más económica de los activos eléctricos del sistema (metodología bajo el criterio de declaración de los costos variables auditables) y dar cumplimiento de la normativa de seguridad y calidad del servicio. Además, el CDEC opera y gestiona el suministro de servicios complementarios para garantizar la operación confiable del sistema eléctrico.

En Chile, la planeación del sistema la realiza el CNE (estudio cuatrienal del sistema de transmisión troncal), pero los CDEC revisan y proponen anualmente las expansiones o ampliaciones que requeriría el Sistema. En cuanto a la operación del sistema, esta se rige por la Norma Técnica de Seguridad y Calidad de Servicio (NTSyCS, Res.Exenta N° 442 de 2010).

D.1.1. Matriz de energía eléctrica

A finales del 2013, la capacidad total efectiva del CDEC-SIC fue de 13.826 MW. El mayor aporte, en términos de capacidad, es el gas natural (3.496 MW) seguida de la hidroelectricidad (3.171 MW). Los otros recursos representan aproximadamente un 15%, de los cuales 861 MW corresponden a Diesel, 140 MW a base de Carbón, 65 MW a base de bagazo/biogás y 80 MW a paneles fotovoltaico. En la Figura D-1 se presenta la capacidad instalada de energía eléctrica en Chile a finales de 2013 (CNE, 2014).

En contraste con el CDEC-SIC, la capacidad instalada del SING es mayoritariamente térmica. El Carbón aporta con 1.933 MW y el Gas con 1.441 MW. En menor participación, la tecnología Diesel aportó 352 MW, cogeneración con 17 MW, la hidráulica con 15 MW y la solar con 1.4 MW.

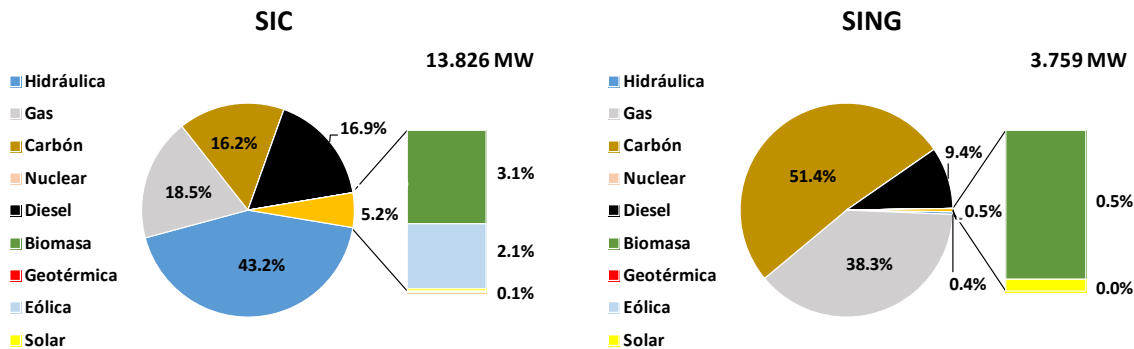


Figura D-1: Capacidad instalada (CNE, 2014)

En la Figura D-2 se ilustra la composición de la matriz de energía eléctrica a 2013. Se muestra que el recurso energético que más aportó a la matriz de generación fue la hidroelectricidad con 21.129 GWh seguido por el gas natural con 17.027 GWh y el Carbón con 837 GWh. Los demás recursos energéticos no superaron el 1% de la generación de energía eléctrica, la cual en total alcanzó 39.669 GWh durante el 2013 (CNE, 2014). Por otra parte en el SING, el Carbón aportó 14.101 GWh, el gas natural con 1.609 GWh y el Diesel con 1.324 GWh. Los otros recursos energéticos aportan menos del 1%.

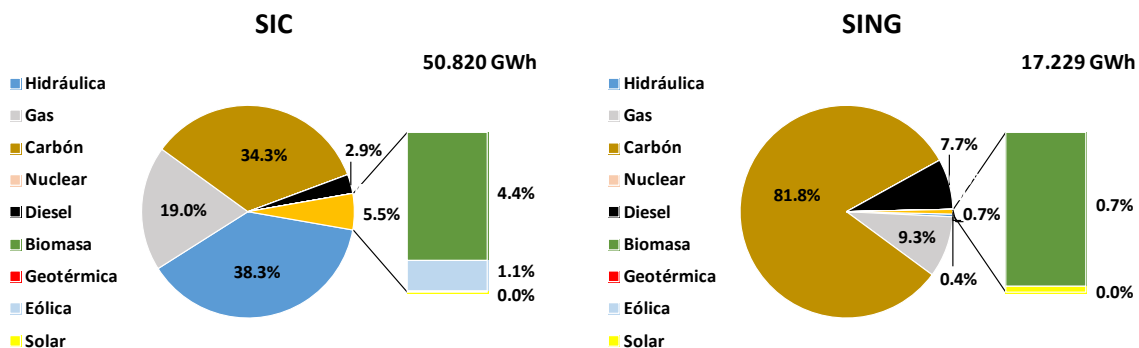


Figura D-2: Generación de energía (CNE, 2014)

D.1.2. Sistema de transmisión de energía eléctrica

En Chile, el sistema de transmisión se define como el conjunto de activos de líneas y subestaciones con una tensión nominal superior a 23 kV. A su vez, se divide en tres tipos de sistemas, el sistema troncal, el sistema de subtransmisión y el sistema adicional. El sistema de transmisión troncal se refiere a la red principal que conecta las centrales de generación con los principales centros de consumo u otros sistemas de transmisión (subtransmisión o adicional). El sistema de subtransmisión conecta el sistema troncal con las redes de distribución o clientes finales no regulados. El sistema de transmisión adicional es la red que permite la conexión de centrales generación al sistema troncal o a un sistema de subtransmisión. La actividad de la transmisión se rige principalmente por la Ley Nº 19.940 del 2004.

En la actualidad, el sistema de transmisión del, SIC con una tensión mayor o igual a 110 kV, se compone de 8.931 km de línea. El 11% corresponde a instalaciones de 500 kV, el 48% y

40% corresponden a instalaciones de 220/230 kV y menores a 220 kV, respectivamente. En cuanto al SING, el sistema de transmisión es de 5.698 km donde 408 km corresponde a una tensión de 345 kV, el 70.0% al sistema de 220 kV y el restante 23% a sistemas entre 220 kV y 11^o kV. En la Figura D-3 y la Figura D-4, se muestra a modo referencial el SIC y SING, los cuales se caracteriza por ser un sistema principalmente radial (CNE, 2013).

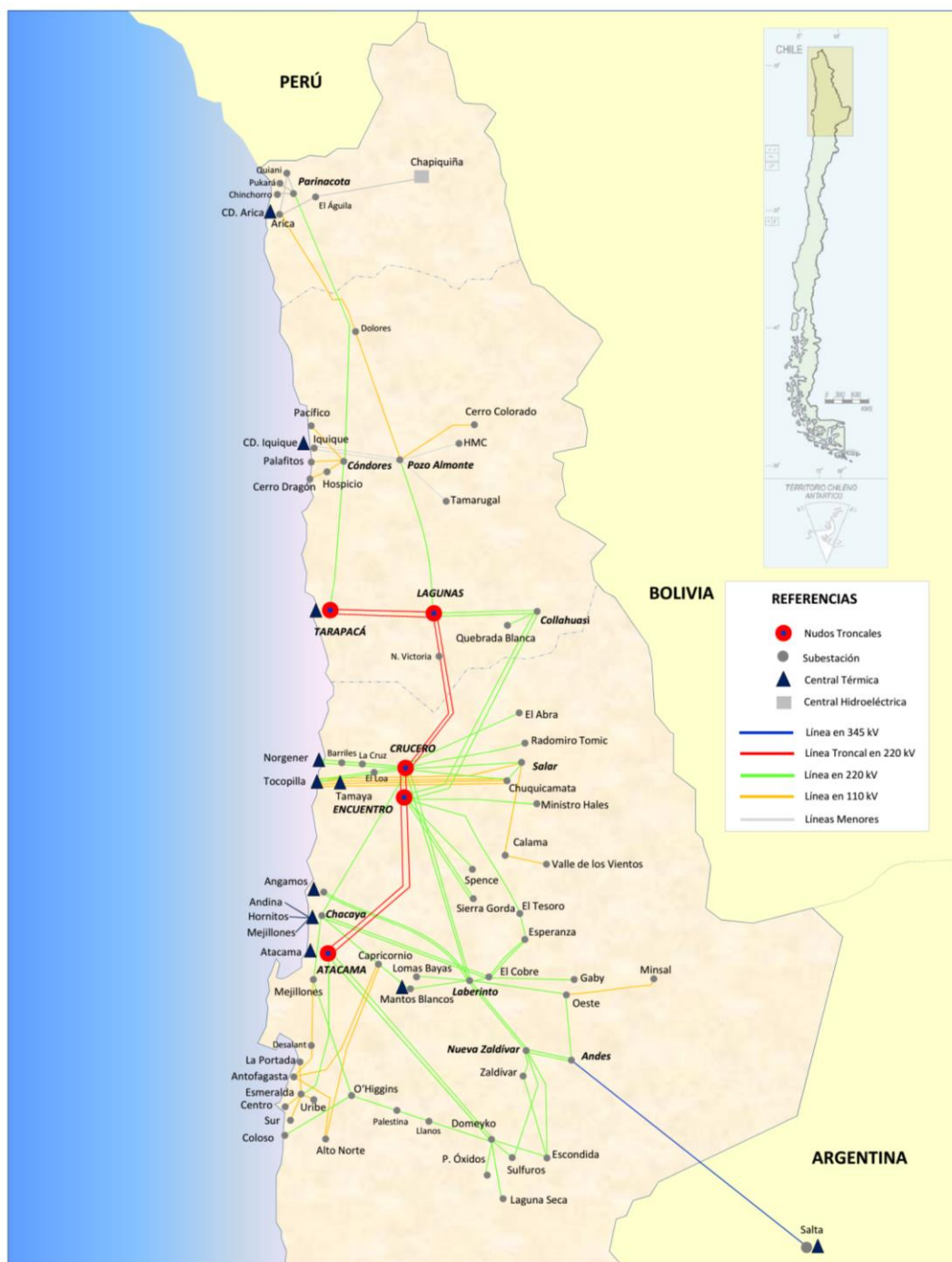


Figura D-3: Mapa del sistema de transmisión de Australia (CDEC-SING, 2014)
Tomado de <http://www.cdec-sing.cl>

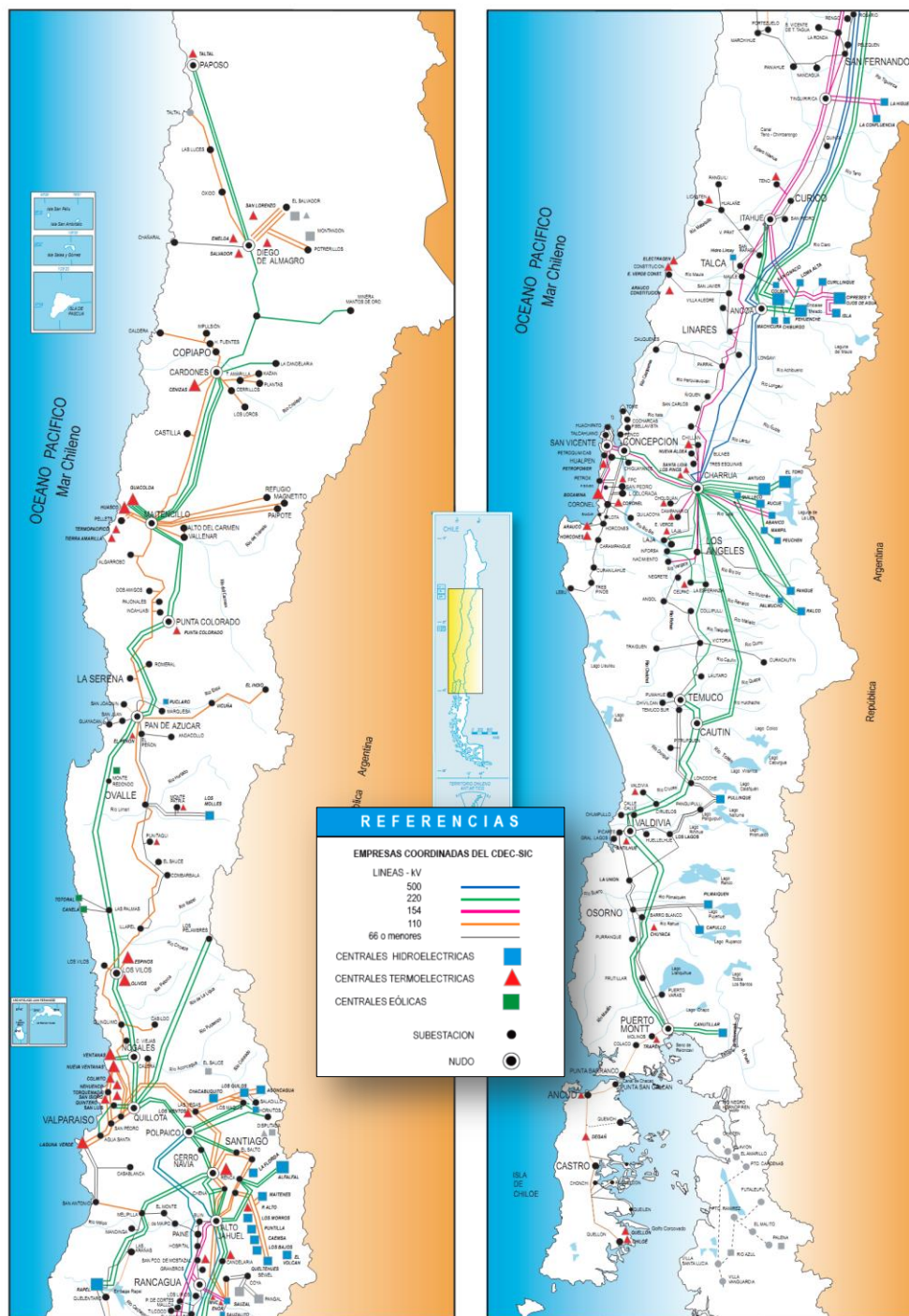


Figura D-3: Mapa del sistema de transmisión de Australia (CDEC-SIC, 2013)

Tomado de <http://www.cdec-sic.cl>

D.2. Operación del sistema de potencia

De acuerdo al Artículo 5-6 de la Norma Técnica de Seguridad y Calidad de Servicio (NTSyCS) actualizada a abril de 2014, en la operación del sistema interconectado se debe garantizar que ante la ocurrencia de una Contingencia Simple, sus efectos no se propaguen a las

demás instalaciones del sistema, aún sin el requerimiento de las reservas operacionales, y sin la salida intempestiva de alguna instalación. El operador del sistema coordinará la operación de tal forma que se asegure la confiabilidad de todas las instalaciones del Sistema de Transmisión. Por otra parte, el Reglamento de la Ley General de Servicios Eléctricos (Decreto Supremo N°327 de 1997 del Ministerio de Minería) define en el nivel de calidad de servicio que deben cumplir las instalaciones del Sistema Interconectado. En particular, el Reglamento indica que la indisponibilidad aceptable en puntos de conexión a concesionarios de servicio público de distribución, para interrupciones superiores a tres minutos, es la indisponibilidad aceptable de generación más la indisponibilidad aceptable de transmisión.

D.2.1. Descripción de la confiabilidad

En Chile, se utiliza el criterio determinísticos N-1 para evaluar la confiabilidad del sistema. De acuerdo a la Norma Técnica de Calidad y Seguridad, el Criterio N-1 se define como:

“Criterio de planificación para el desarrollo y operación del SI en el cual se determina el despacho económico considerando que, ante la ocurrencia de una Contingencia Simple, ésta no debe propagarse a las restantes instalaciones del SI provocando la salida en cascada de otros componentes debido a sobrecargas inadmisibles, o a pérdida de estabilidad de frecuencia, ángulo y/o tensión”.

Este criterio busca asegurar la normal operación del resto del sistema ante la falla de un elemento serie. Donde un elemento serie corresponde a las instalaciones del Sistema de Transmisión, las cuales pueden ser líneas de transmisión, transformadores de potencia o condensadores (Artículo 1-7 de la Norma Técnica). A su vez, una Contingencia Simple se define como una Falla intempestiva o desconexión intempestiva de un elemento del SI, pudiendo ser este último una unidad generadora, un elemento serie del sistema de transmisión, o una barra de consumo, entre otros, y que puede ser controlada con los recursos generales de control de contingencias (Artículo 1-7).

En general, la contingencia simple pueda ser controlada con la activación de EDAC, EDAG y/o ERAG por subfrecuencia, subtensión o restricciones en la operación de las instalaciones de generación o transmisión, de modo de asegurar que la falla no se propague al resto de las instalaciones del SI y la evaluación técnico-económica que considere el costo de energía no suministrada de corta duración y la probabilidad de falla (Artículo 5-7).

Cabe destacar que en el caso de transformadores la norma técnica establece que los propietarios de éstos deben contar con respaldos que puedan ponerse en operación antes de 96 horas contadas desde el inicio de la indisponibilidad (Artículo 5-8, Título 5-2) y sin perjuicio de los estándares de calidad de suministro vigente.

* Recursos Generales de Control de Contingencias: Corresponden a la inercia propia de las máquinas, el control primario y secundario de frecuencia, la reserva de potencia reactiva y el control de tensión, los estabilizadores de sistemas de potencia, el EDAC, el EDAG, el ERAG y en general los sistemas que en función de la evolución de variables de control del sistema actúan sobre la generación o la carga (Artículo 1-7 de la Norma Técnica).

D.2.2. Confiabilidad en la operación

El sistema en estado normal debe operar con todas las instalaciones del sistema de transmisión y los recursos de generación más económicos, entre ellos compensación de potencia reactiva (estáticos y sincrónicos) para controlar las variaciones de tensión, ± 0.3 p.u. para tensiones iguales o superiores a 500 kV, ± 0.5 p.u. para tensiones iguales o superiores a 200 kV y menores a 500 kV, y ± 0.7 p.u. para tensiones menores a 200 kV. En particular, el operador podrá realizar maniobras de conexión y/o desconexión de bancos de condensadores shunt, condensadores síncronos, reactores shunt, compensadores estáticos de potencia reactiva, bancos de transformadores y autotransformadores con cambiadores de tap y unidades generadoras con capacidad de inyectar o absorber potencia reactiva.

De acuerdo al Artículo 5-41 de la Norma Técnica, en Estado Normal de operación las Contingencias Simples corresponden a las fallas de severidad 1 a 5, las cuales se definen en el Artículo 1-7 de la Norma como sigue:

- Severidad 1: Desconexión de un condensador serie sin recurrir a los EDAC ni al EDAG.
- Severidad 2: Cortocircuito monofásico sin impedancia de falla aplicado sobre uno de los circuitos de las líneas de transmisión de doble circuito o sobre una línea de simple circuito con o sin Redundancia de Vínculo, seguido de la apertura en tiempo normal de la fase fallada por acción de la protección primaria y posterior reconexión monofásica exitosa con un retardo de tiempo definido, sin actuación de los EDAC y/o EDAG y/o ERAG. Tratándose de enlaces HVDC consiste en la falla de un polo con re-encendido exitoso en tiempo definido.”
- Severidad 3: Cortocircuito bifásico a tierra sin impedancia de falla aplicado sobre líneas de transmisión de simple circuito, sin Redundancia de Vínculo, seguido de la desconexión de la línea en tiempo normal por acción de la protección primaria, admitiendo la actuación del EDAC y/o EDAG y/o ERAG.
- Severidad 4: Cortocircuito bifásico a tierra sin impedancia de falla aplicado sobre uno de los circuitos de las líneas de transmisión de doble circuito o sobre una línea de simple circuito con Redundancia de Vínculo, seguido de la desconexión en tiempo normal del circuito fallado por acción de la protección primaria, admitiendo la actuación limitada del EDAC y/o EDAG y/o ERAG. Tratándose de enlaces HVDC de más de un polo, consiste en la falla permanente de un polo..
- Severidad 5: Desconexión intempestiva de la unidad generadora de mayor tamaño admitiendo desconexión automática limitada de carga, y/o pérdida del mayor módulo de carga admitiendo la actuación limitada del EDAG y/o ERAG. También son Severidad 5 las fallas permanentes en el polo de enlaces HVDC monopolares.

Adicionalmente, la Norma Técnica define 4 tipos de severidades, pero estas no se catalogan como Contingencia Simple, por lo que no se aplica el Criterio N-1.

- Severidad 6 : Cortocircuito bifásico a tierra sin impedancia de falla aplicado sobre uno de los circuitos de las líneas de transmisión de doble circuito, seguido de la

- desconexión en tiempo normal del circuito fallado por acción de la protección primaria y salida del circuito sano en paralelo por actuación errónea del sistema de protecciones, admitiendo en este caso, la iniciación de las medidas de defensa contra Contingencias Extremas, Tratándose de enlaces HVDC de más de un polo consiste en la falla permanente de todos sus polos.
- Severidad 7 : Cortocircuito bifásico a tierra sin impedancia de falla aplicado sobre una línea de simple circuito con Redundancia de Vínculo, seguido de la falla de la protección primaria y desconexión del circuito fallado por acción de la protección de respaldo en tiempo prolongado, admitiendo en este caso, la iniciación de las medidas de defensa contra Contingencias Extremas, consistentes en la segmentación controlada del SI en Islas Eléctricas asincrónicas, equilibradas en potencia activa y reactiva.
 - Severidad 8: Desconexión intempestiva de un transformador de poder, admitiendo en caso necesario la utilización de Recursos Generales y Adicionales de Control de Contingencias.
 - Severidad 9 : Cortocircuito monofásico a tierra sin impedancia de falla de una sección de barra de una subestación, seguido de su desconexión en tiempo normal por acción de los Sistemas de Protecciones que cubren la barra, admitiendo en caso necesario la utilización de Recursos Generales y Adicionales de Control de Contingencias.

El operador definirá el margen de seguridad para la operación de las instalaciones del SI. Dicho margen refleja el nivel de incertidumbre en las previsiones del crecimiento de la demanda, el estado de los activos eléctricos y los eventos que ocurren en el sistema y que deben ser identificados en la programación diaria y semanal. La programación semanal determina las políticas de operación, costo de oportunidad de la energía embalsada, costos marginales horarios programados y políticas de absorción de las desviaciones de la demanda o generación disponible. A su vez, la programación diaria parte de las políticas de operación establecidas en el programa semanal pero con la disponibilidad actualizada de los diferentes elementos del sistema.

D.3. Referencias

Norma Técnica de Seguridad y Calidad de Servicio, julio 2014, Resolución Exenta No 321 del 21 de Julio de 2004.

http://www.cne.cl/images/stories/normativas/otros%20niveles/electricidad/Norma%20T%C3%A9cnica%202014/NT%20de%20SyCS_2014_Res.%20Exta.%20315.pdf

Manual de procedimientos MP-12 “Programación de Corto Plazo o Programa Diario”, CDEC-SIC, <http://www.cdec-sic.cl/informes-y-documentos/fichas/manuales-de-procedimiento/>

Anexo E: Europa (ENTSO-E)

E.1. Descripción del mercado eléctrico

Uno de los principales objetivos energéticos de la Unión Europea es la creación y funcionamiento de un mercado interior de la energía, de modo que esté garantizada la libre circulación del gas y la electricidad [75]. En este sentido, en los últimos años ha habido una intensa cooperación entre los operadores de los mercados de electricidad en Europa con el fin de llegar a un acoplamiento de los mercados diarios a nivel europeo con un mismo algoritmo para la casación de ofertas de compra-venta en toda la UE; conocido como “Price-Coupling of Regions” (PCR), y el lanzamiento de una plataforma pan-europea que permita establecer un mercado continuo (con asignación implícita de capacidad transfronteriza) en el horizonte intradiario. Actualmente, hacen parte de esta integración el MIBEL, CWE y Nordpool. EL MIBEL es el mercado ibérico que se encuentra en operación en Portugal y España. CWE une a los mercados de Holanda, Luxemburgo, Bélgica, Francia y Alemania. Nordpool que opera en Noruega, Dinamarca, Suecia, Estonia, Letonia y Lituania. En la Figura E-1 se encuentra el proceso de integración de los diferentes mercados.



Figura E-1: Integración de los mercados europeos. El área en verde corresponde a los países totalmente integrados. Portugal y España se encuentran en proceso de integración (2014.) Italia y Eslovenia al final del 2014. Fuente: [76]

Aún existen un número de obstáculos para la completa integración de los mercados de electricidad europeos, debido a que la capacidad de las interconexiones entre los países miembros es aún insuficiente, y ciertas redes eléctricas están aún aisladas. Sin embargo, la Unión Europea ha empezado a desarrollar reglas comunes para el mercado de energía. Todos los participantes relacionados en el mercado contribuyen en el desarrollo de las

reglas a través de la Agencia para la cooperación de los reguladores de energía (ACER), la red europea de operadores del sistema de transmisión de la electricidad (ENTSO-E), los estados miembros, y la comisión Europea.

E.1.1. Matriz de energía eléctrica

Existe una amplio mix de generación entre los diferentes países Europeos, la mayoría de países tiene una gran dependencia de generación térmica provenientes de combustibles fósiles y centrales nucleares. Sin embargo, en los últimos años se ha incrementado e incentivado el uso de fuentes renovables como generación eólica y solar. En la siguiente tabla se presenta la capacidad instalada en MW para los diferentes países en el año 2013.

Tabla E-1: Capacidad instalada – 2013 (MW).

Fuente: ENTSO-E (<https://www.entsoe.eu/db-query/miscellaneous/net-generating-capacity>)

País	Hidráulica	Nuclear	Fósiles	Eólica	Solar	Biomasa	Otros	Total
Austria								0
Bosnia-Herzegovina	2,031	0	1,570	0	0	0	0	3,601
Bélgica	1,430	5,926	7,500	1,720	2,680	1,340	0	20,596
Bulgaria								0
Suiza								0
Chipre		0	1,478	144				1,622
República Checa	2,230	4,040	11,237	270	2,132		0	19,909
Alemania	10,780	12,068	84,411	34,040	36,913	5,856	0	184,068
Dinamarca	9	0	8,887	4,811	563	595	0	14,865
Estonia	7	0	2,361	276	0	94		2,738
España	19,333	7,117	47,314	22,768	6,894	796	63	104,285
Finlandia	3,168	2,752	9,312	447	0	2,037	21	17,737
Francia	25,404	63,130	25,576	8,143	4,330	1,160	0	127,743
Gran Bretaña	3,969	9,749	53,287	6,528	0	1,398		74,931
Grecia	3,237	0	9,640	1,520	2,419	46	90	16,952
Croacia	2,110	0	1,788	256	20	25	0	4,199
Hungría	56	1,892	6,150	329	2	145	0	8,574
Irlanda	511	0	6,176	2,033			329	9,049
Islandia	1,860	0	52	2				1,914
Italia	22,030	0	74,810	8,502	18,320		0	123,662
Lituania	1,026	0	2,620	282	68	77	10	4,083
Luxemburgo								0
Letonia	2	0	1	0	0	0		3
Montenegro	660	0	220				0	880
República de Macedonia								0
Irlanda del Norte	12	0	5,988	1,313	0	26	0	7,339
Holanda	38	490	26,759	2,713	760	400	684	31,844
Noruega								0
Polonia	2,349	0	29,196	3,387	0	658	0	35,590

País	Hidráulica	Nuclear	Fósiles	Eólica	Solar	Biomasa	Otros	Total
Portugal	5,652	0	7,306	4,368	282	177	0	17,785
Rumania	6,227	1,300	9,490	2,451	565	49	0	20,082
Serbia	2,959	0	5,580	0	0	0	0	8,539
Suecia	16,150	9,531	4,999	4,470	43	3,080	0	38,273
Eslovenia	1,123	696	1,280					3,099
República Eslovaca	2,531	1,940	2,801	3	537	176	0	7,988
Total	136,893	120,631	447,789	110,776	76,528	18,135	1,197	911,949

E.1.2. Sistema de transmisión de energía eléctrica

El principal inconveniente en la integración de los mercados de electricidad europeos tiene que ver con la capacidad de las interconexiones entre los diferentes países, que en algunos casos es insuficiente. La Tabla 2 (Archivo Excel) presenta la longitud de los diferentes trazados de transmisión en cada uno de los países.

Tabla E-2: Longitud circuitos – 2013 (km).

Fuente: ENTSO-E (<https://www.entsoe.eu/db-query/miscellaneous/lengths-of-circuits>).

País	220 kV	330 kV	440 kV	750 kV
Austria	0	0	0	0
Bosnia-Herzegovina	0	0	0	0
Bélgica	0	0	0	0
Bulgaria	2,815	0	2,327	85
Suiza	2,168	0	1,383	0
Chipre	0	0	0	0
República Checa	1,349	0	3,008	0
Alemania	5,859	0	11,779	0
Dinamarca	208	0	1,185	0
Estonia	0	0	0	0
España	13,716	0	13,384	0
Finlandia	2,121	0	3,742	0
Francia	21,659	0	13,573	0
Gran Bretaña	0	0	0	0
Grecia	0	0	2,758	0
Croacia	1,057	0	1,044	0
Hungría	1,099	0	2,284	268
Irlanda	0	0	0	0
Islandia	662	0	0	0
Italia	0	0	0	0
Lituania	0	1,612	0	0
Luxemburgo	142	0	0	0
Letonia	0	1,289	0	0
Montenegro	0	0	0	0
República de Macedonia	0	0	507	0
Irlanda del Norte	765	0	0	0
Holanda	301	0	1,062	0
Noruega	0	0	0	0
Polonia	0	0	0	0
Portugal	2,827	0	2,288	0
Rumania	3,859	0	4,858	4

Pais	220 kV	330 kV	440 kV	750 kV
Serbia	2,177	0	1,693	0
Suecia	0	0	0	0
Eslovenia	299	0	497	0
República Eslovaca	832	0	1,951	0
Total	63,915	2,901	69,323	357

En la Figura E-3 se muestra el sistema de transmisión de los países europeos.

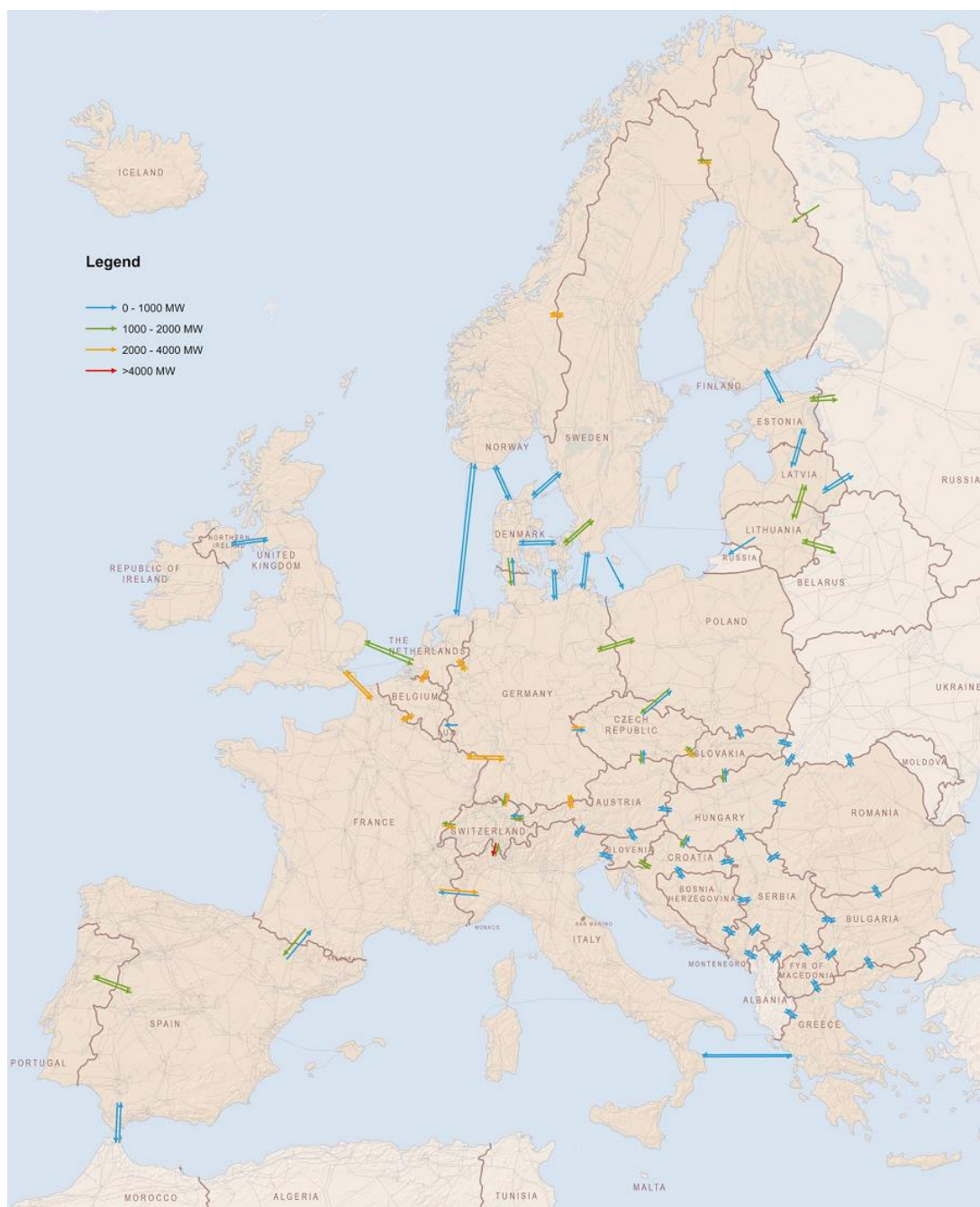


Figura E-3: Descripción del sistema de transmisión en Europa.

Tomado de <https://www.entsoe.eu/Documents/TYNDP%20documents/TYNDP%202014/140710%20TYNDP%202014.zip>

E.2. Operación del sistema de potencia

ENTSO-E ha publicado diferentes códigos de redes [77]–[80] con unas reglas comunes para el mercado de electricidad interno, debido a que para asegurar la seguridad de la operación de los sistemas interconectados de transmisión es esencial que se definan un conjunto común de requerimientos mínimos para la Unión Europea. Estas reglas son de obligatorio cumplimiento por los TSO (Operadores del sistema de Transmisión) de cada uno de los países.

E.2.1. Descripción de la confiabilidad

Seguridad

La seguridad en la operación es una medida de los parámetros operacionales del sistema de potencia contra las condiciones definidas de operación normal y de la capacidad de retorno al estado de operación normal lo más pronto posible. Los límites de seguridad definen los límites aceptables de operación (térmico, voltaje y límites de estabilidad).

Los objetivos de establecer unas normas comunes para la seguridad en la operación son:

- Asegurar en un alto grado un comportamiento coherente y coordinado entre las redes de transmisión interconectadas y los sistemas de potencia en cada área de control y entre las áreas de control bajo un estado de operación normal, en alerta y también en estados de operación críticos.
- Alcanzar y mantener un nivel satisfactorio de seguridad en la operación permitiendo una operación eficiente del sistema de potencia y de los recursos, incluyendo, pero no limitado a, las entradas necesarias para la administración de la congestión y balance

Evitar una futura deterioración de la seguridad en la operación en casos, donde las restricciones de seguridad son violadas y los sistemas no están en un estado de operación normal.

Suficiencia

Aparte del análisis de seguridad, los TSO también deben realizar estudios de que el sistema de potencia es suficientemente robusto para satisfacer a la demanda, estos estudios se realizan en diferentes periodos de tiempo que van desde análisis de planeación de un año, hasta análisis de la operación del día siguiente y dentro del día. Específicamente, los análisis de la operación del siguiente día y dentro del día mismo de la operación se basan en:

- Programación del mercado de electricidad
- Predicción de la demanda
- Predicción de la generación de fuentes de energía renovables
- Reservas de potencia activa
- Capacidad de la interconexión con las fronteras.

E.2.2. Confiabilidad en la operación

La confiabilidad del sistema se determina a través de análisis de seguridad en la operación ex ante o durante la operación en tiempo real. El análisis de seguridad incluye por ejemplo análisis de contingencias, los cuales computan el impacto no planificado de salidas en la seguridad operacional, de acuerdo al criterio de seguridad, usando algoritmos de flujos de carga, análisis de estabilidad de tensión (estado estable y transitorio), etc.

Para ello se definen 5 estados diferentes de operación del sistema:

- Estado Normal
 - Los flujos de potencia y las tensiones se encuentran entre los límites de seguridad de la operación.
 - Las reservas de potencia activa y reactiva son suficientes para resistir las contingencias de la lista de contingencias definidas.
 - La operación de su área de responsabilidad esta y permanecerá dentro de los límites de seguridad de la operación aún después de una contingencia.
- Estado de Alerta
 - Los flujos de potencia y las tensiones se encuentran entre los límites de seguridad de la operación.
 - Al menos se cumple una de las siguientes condiciones:
 - Los requisitos de potencia activa no se cumplen.
 - La frecuencia está dentro de los límites definidos para el estado de alerta.
 - Al menos una contingencia puede ocasionar desviaciones de los límites de seguridad de la operación, aún después de medidas correctivas
- Estado de Emergencia
 - Hay al menos una desviación de los límites de seguridad de la operación
 - La frecuencia no se encuentra dentro de los límites para el estado de operación normal y para el estado de operación de alerta.
 - Al menos una medida del plan de defensa se ha activado.
- Estado de Apagón
 - Pérdida del más de 50% de la carga en el área de responsabilidad del TSO
 - Total ausencia de tensión al menos 3 minutos en el área de responsabilidad del TSO
- Restauración
 - Procedimientos son implementados para devolver la frecuencia, tensión y otros parámetros operacionales dentro de los límites de seguridad de la operación.

Análisis de contingencias

El análisis de contingencias utiliza un criterio N-1 con el fin de asegurar la prevención y/o corrección en términos de acciones correctiva necesarias para mantener la seguridad de la operación, para todas las contingencias creíbles que afectan al sistema de transmisión, y de

esta forma mantener la seguridad del sistema de transmisión dentro del área de responsabilidad del TSO y de los sistemas de transmisión interconectados.

La operación del sistema de transmisión interconectado se basa en el principio de que cada TSO es responsable de la operación de su propio sistema. Dentro de este contexto, el criterio N-1 es utilizado, el cual asegura la seguridad de la operación anticipando que cualquier contingencia de una de lista de contingencias creíbles no debe arriesgar la seguridad de la operación del sistema interconectado. Después de cualquiera de estas contingencias, las condiciones de operación dentro del área de responsabilidad de cada TSO no deben desencadenar una salida en cascada incontrolable a lo largo de los límites del sistema de transmisión o tener un impacto fuera de sus bordes.

Una definición detallada del criterio N-1 se encuentra basada en:

- La evaluación del riesgo por cada TSO
- Las contingencias y su gravedad en términos de las consecuencias para el sistema
- El área de observación de cada TSO
- Los límites de seguridad de la operación deben ser respetado con el fin de mantener un riesgo mínimo para el sistema de transmisión.
- Las acciones correctivas para hacer frente a la mitigación de las restricciones
- La fortaleza en la coordinación entre los TSOs

Determinación de la lista de contingencias

La clasificación de las contingencias se basa en la probabilidad de ocurrencia de cada contingencia. Esto es, la contingencia con una mayor probabilidad de ocurrencia se denominan como Ordinaria, las contingencias con una baja probabilidad se denominan Excepcionales, y aquellas con una probabilidad de ocurrencia extremadamente baja se denominan Fuera-de-rango. Factores como la severidad del incidente y el resultado durante la salida del elemento debida la contingencia no son tenidos en cuenta en la preparación de la lista de contingencias.

Procedimiento general

El procedimiento general del análisis de contingencias utilizando el criterio N-1 es el siguiente:

- Cada TSO debe definir una lista de contingencias, incluyendo contingencias internas y externas, las contingencias internas se refiere a las de su área de responsabilidad y las externas a las de áreas adyacentes.
- Con el objetivo de identificar las contingencias que arriesgan la seguridad de la operación y de identificar las acciones correctivas necesarias, los TSO deben realizar un análisis de contingencias en la operación real y en la planeación de la operación, asegurando que las posibles desviaciones de los límites de seguridad en su área de responsabilidad no arriesgan la seguridad de la operación de su sistema de transmisión o de los sistemas de transmisión interconectados.

- Cada TSO debe evaluar el riesgo asociado con los potenciales efectos de las contingencias y preparar acciones correctivas después de evaluar cada contingencia de la lista de contingencias y después evaluar si el sistema de transmisión se mantiene dentro de los límites de seguridad en una situación N-1. En caso de que una situación N-1 causada por una salida no planeada, cada TSO debe evaluar las acciones correctivas con el fin de asegurar que el sistema de transmisión es restaurado dentro de los límites de seguridad tan pronto como sea posible y que la situación N-1 se convierta en la nueva situación normal.

Medidas aplicadas por los TSO

Los TSO pueden aplicar diferentes medidas con el objetivo de mantener la seguridad de la operación. En particular, las medidas aplican medidas que sirven para cumplir con el criterio N-1 y mantener los límites de seguridad. Estas medidas pueden ser categorizadas Pre-falla (preventivas) y Post-falla (correctivas).

Las medidas preventivas son usadas normalmente en la planeación y programación de la operación en estado de operación normal para prevenir la propagación de perturbaciones fuera del área de responsabilidad del TSO. Estas medidas pueden incluir:

- Redespacho o intercambios compensatorios (counter-trading).
- Cambios en la topología de la red, por ejemplo conmutación de líneas (line switching).
- Ajustes de flujo utilizando dispositivos para controlar el flujo.
- Conmutación manual de dispositivos de potencia reactiva.
- Solicitar o controlar soporte adicional de voltaje/potencia reactiva por parte de unidades de generación.
- Activar esquemas de protección del sistema.

Las medidas correctivas son acciones que son implementadas inmediatamente o relativamente pronto después de la ocurrencia de una contingencia que ocasiona que el sistema esté en un estado diferente al estado de operación normal. Con la medida correctiva el sistema debe retornar a la operación normal. Estas medidas pueden incluir:

- Redespacho o intercambios compensatorios (counter-trading) incluyendo la activación de reservas.
- Control de dispositivos de potencia reactiva.
- Activación de unidades de generación adicionales para proveer voltaje/potencia reactiva.
- Utilización de los esquemas de protección del sistema.

Indicadores de funcionamiento

Cada TSO debe contribuir con un informe anual del funcionamiento del sistema que debe incluir los siguientes indicadores:

- OPS 1A – Número de eventos en los cuales un incidente contenido en la lista de contingencias ocasionó una degradación de las condiciones de operación del sistema.
- OPS 1B – Número de eventos contados por el indicador OPS 1A en el cual una degradación de las condiciones del sistema ocurrió como un resultado de discrepancias inesperadas de la previsión de demanda o de generación.
- OPS 2A – Número de eventos en los cuales hay una degradación en las condiciones de operación del sistema debido a una contingencia *Fuera-de-rango*.
- OPS 2B – Número de eventos contados por el indicador OPS 1B en el cual una degradación de las condiciones del sistema ocurrió como un resultado de discrepancias inesperadas de la previsión de demanda o de generación.
- OPS 3 – Número de eventos que ocasionaron una degradación en el operación del sistema de potencia debido a falta de reservas de potencia activa.

E.3. Referencias

Agency for the Cooperation of Energy Regulators, 2014. ACER welcomes the day-ahead market coupling in 15 countries and publishes its latest Status Review Report on Regional initiatives. Available at: <http://www.acer.europa.eu/Media/News/Pages/ACER-welcomes-the-day-ahead-market-coupling-in-15-countries-and-publishes-its-latest-Status-Review-Report-on-Regional-initi.aspx>.

Agency for the Cooperation of Energy Regulators, 2013. REGIONAL INITIATIVES STATUS REVIEW REPORT 2013, FINAL STEPS TOWARDS THE 2014 DEADLINE, Available at: http://www.acer.europa.eu/Official_documents/Acts_of_the_Agency/Publication/ACER%20Regional%20Initiatives%20Status%20Review%20Report%202013.pdf.

ENTSO-E, 2013a. Network Code on Operational Planning and Scheduling, Available at: <https://www.entsoe.eu/major-projects/network-code-development/operational-planning-scheduling/Pages/default.aspx>.

ENTSO-E, 2013b. Network Code on Operational Security, Available at: <https://www.entsoe.eu/major-projects/network-code-development/operational-security/Pages/default.aspx>.

ENTSO-E, 2013c. Supporting Document for the Network Code on Operational Planning and Scheduling, ENTSO-E. Available at: <https://www.entsoe.eu/major-projects/network-code-development/operational-planning-scheduling/Pages/default.aspx>.

ENTSO-E, 2013d. Supporting Document for the Network Code on Operational Security, ENTSO-E. Available at: <https://www.entsoe.eu/major-projects/network-code-development/operational-security/Pages/default.aspx>.

Anexo F: Estados Unidos (CAISO)

F.1.Descripción del mercado eléctrico

El mercado de California lo opera el “CAISO”. El CAISO es una entidad privada independiente que opera el sistema eléctrico y administra el mercado. Además, es el operador regional. Desde el año 1998. Dentro de las principales funciones del CAISO en la operación y administración es garantizar la confiabilidad y la planeación de la expansión de la transmisión.

El CAISO consideran tres mercados principales, el mercado del día siguiente, el mercado de la hora siguiente y el mercado en tiempo real. Además, el mercado de servicios auxiliares, los servicios por el uso de la transmisión y la gestión de la demanda.

Las entidades que regulan y supervisan al CAISO son la FERC (*Federal Energy Regulatory Commission*), la NERC (*North American Reliability Corporation*), la CEC (*California Energy Commission*) y la CPUC (*California Public Utilities Commission*). Cabe destacar que la NERC trabaja con la entidad regional tales WECC (*Western Electricity Coordinating Council*). La cuál es la encargada de los lineamientos para supervisar la implementación de los procedimientos y criterios de confiabilidad.

F.1.1. Matriz de energía eléctrica

A finales del 2013, la capacidad total aproximada del CAISO fue de 80.741 MW. El mayor aporte, en términos de capacidad, fue el gas natural (48.181 MW) seguida de la hidroelectricidad (14.242 MW), la energía eólica (6.205 MW), la energía solar (4.075 MW), la geotermia con 2.703 MW y la energía Nuclear (2.323 MW). Los otros recursos representan aproximadamente un 7,1%, de los cuales 2.703 MW corresponden a centrales geotérmicas, 1.214 MW a recursos de biomasa/desechos, 1.154 MW de Diesel y derivados. En la Figura F-1 se presenta la capacidad instalada de energía eléctrica en el CAISO a finales de 2013 (CAISO, 2014).

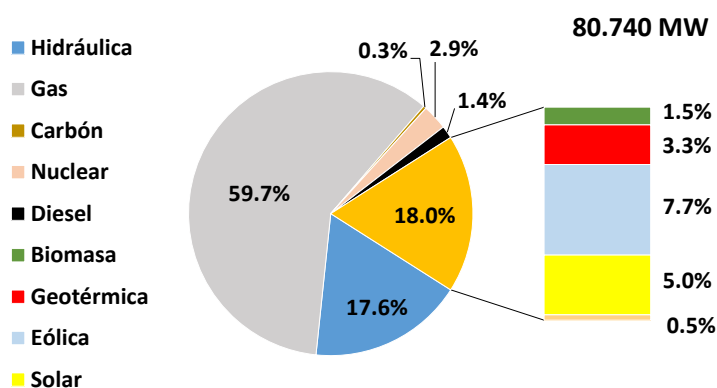


Figura F-1: Capacidad instalada (CAISO, 2014)

En la Figura F-2 se ilustra la composición de la matriz de energía eléctrica a 2013. De acuerdo a lo descrito en la oferta de capacidad, el gas natural fue el recurso energético que

más aportó a la matriz con 120.896 GWh. Cabe destacar que en el mercado de California la importación de energía (de otros estados o mediante interconexiones internacionales) representó 96.846 GWh. Por otra parte, la hidroelectricidad aportó 24.097GWh seguida de la energía nuclear con 17.860 GWh. Las energías renovables como la eólica, la geotermia, la biomasa/desechos y solar aportaron 12.694 GWh, 12.485 GWh, 6.466 GWh y 4.154GWh, respectivamente. En total, la generación de energía eléctrica fue de 296.569 GWh durante el 2013 (CAISO, 2013).

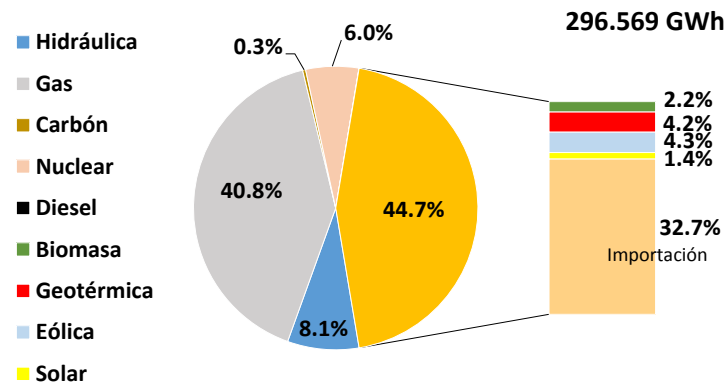


Figura F-2: Generación de energía (CAISO, 2014)

F.1.2. Sistema de transmisión de energía eléctrica

El sistema de transmisión del CAISO se compone de los activos de líneas y subestaciones con una tensión nominal superior a 230 kV (existen alrededor de 16 empresas, pero las tres empresas principales son Pacific Gas & Electric, Southern California Edison y San Diego Gas & Electric). El sistema principal cuenta con líneas de transmisión a 230 kV, 345kV y 500 kV (algunas empresas en California consideran activos de 60/69 kV como parte de la transmisión). En la actualidad, el CAISO cuenta aproximadamente con 85.617 km de líneas de transmisión. En la Figura F-3, se muestra a modo referencial el sistema de transmisión del CAISO (CAISO, 2014).

F.2. Operación del sistema de potencia

El mercado mayorista de California opera como otras bolsas de productos básicos. Esencialmente existen tres mercados de la energía (un día de antelación, una hora de antelación y en tiempo real) utilizando una completa modelación de la red que incluye pérdidas por transmisión y carga de potencia reactiva, despejando los precios en todos los puntos en el sistema.

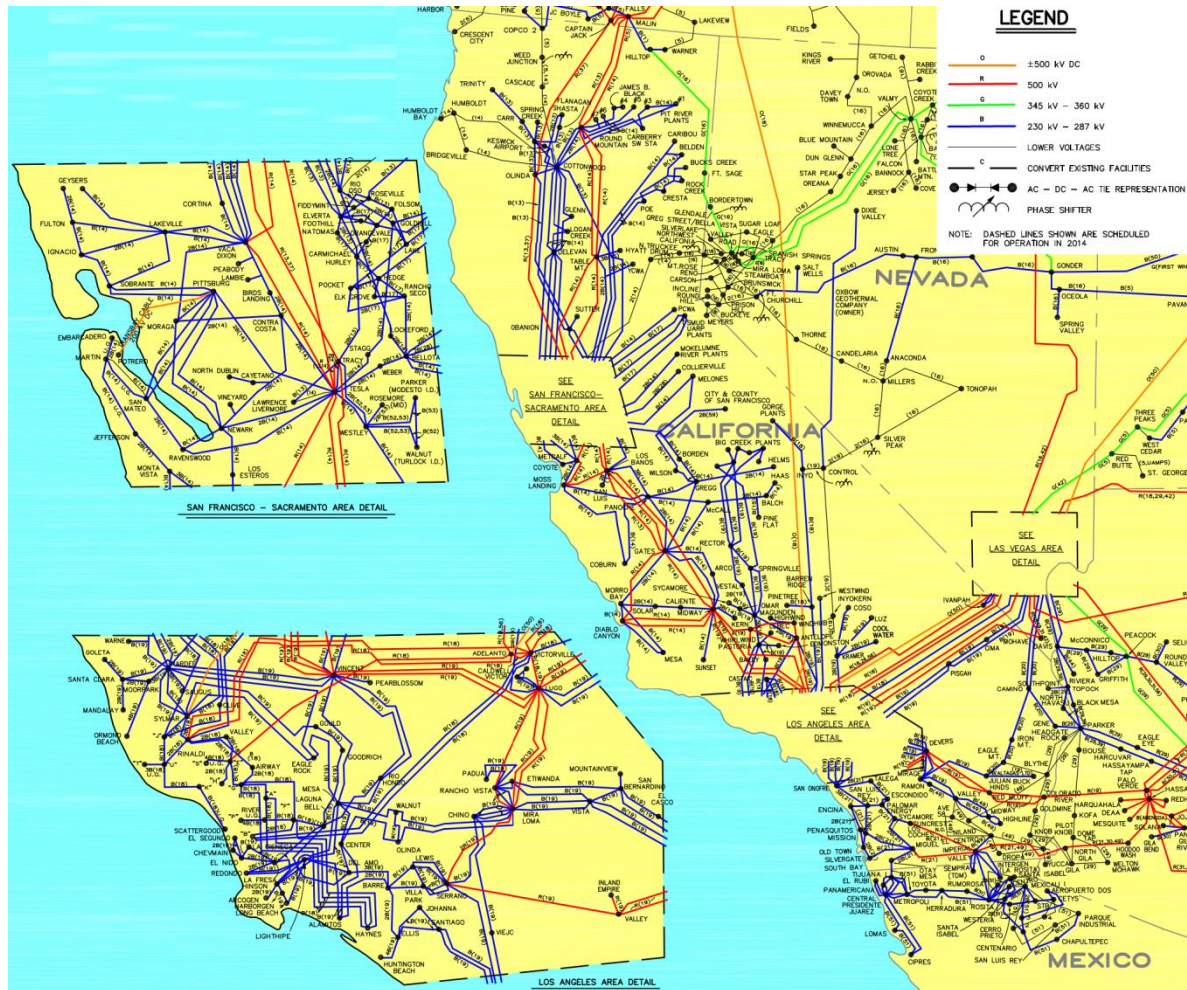


Figura F-3: Mapa del sistema de transmisión. Fuente: WECC, 2014

Tomado de <http://www.wecc.biz/committees/StandingCommittees/PCC/Shared%20Documents/YEAR%202014%20OC%20MAP-1.pdf>

El mercado del día previo (*day ahead market*) determina los precios de equilibrio del mercado por hora y el pre-despacho económico (*unit commitment*), analizando las necesidades y seleccionando las unidades produciendo la energía de menor costo, manteniendo los criterios de confiabilidad. El mercado abre siete días antes a la fecha de la operación y cierra el día antes de la fecha de operación. Los resultados se publican en 13:00 horas de cada día. Los tres procesos de un día previo son: determinación de la mitigación del mercado eléctrico, integración del mercado de futuros y despacho de las unidades residuales. Si cualquier oferta no pasa las pruebas del mercado, estas son mitigadas y el sistema determina la mínima y más eficiente programación de generación para hacer frente a la confiabilidad local.

El mercado forward integrado analiza simultáneamente el mercado de la energía y los servicios auxiliares para determinar la capacidad de transmisión necesaria (gestión de la congestión) y confirmar las reservas requeridas para equilibrar la oferta y la demanda sobre la base de las ofertas recibidas. También asegurar que la generación más las importaciones

es igual a la carga más las exportaciones más las pérdidas de transmisión y que todas las listas finales son factibles con respecto a las restricciones impuestas en el modelo de red completa, así como el 100 por ciento del requerimiento de servicios auxiliares.

Cuando la carga prevista no se cumpliera en el mercado forward integrado, el proceso de asignación de unidades residual permite al ISO conseguir capacidad adicional mediante la identificación de los recursos de menor costo disponibles.

El mercado en tiempo real es un mercado spot para adquirir la energía (incluyendo reservas) y gestionar la congestión en el tiempo real, después de todos los demás procesos se han ejecutado. Este mercado produce energía para equilibrar la demanda instantánea, reducir la oferta si la demanda cae, ofrecer servicios complementarios, según sea necesario y en condiciones extremas, reducir la demanda. El mercado abre a las 1:00 pm antes del día de negociación y se cierra 75 minutos antes del inicio de la hora de negociación. Los resultados se publican unos 45 minutos antes de iniciar de la hora de negociación.

La programación de del día anterior constituye la base de la energía utilizada en tiempo real junto con las ofertas un día previo y las ofertas en tiempo real ofertadas en última instancia. El mercado de las ofertas sujetos a pruebas y al proceso de programación en la hora previa generan la programación de para la energía y los servicios auxiliares basados en las ofertas presentadas. Allí se activan los servicios auxiliares, y la programación definitiva vinculante financieramente.

En tiempo real, el proceso de despacho económico distribuye la energía de ajuste, o la energía que se desvía de la programación, y la energía de los servicios auxiliares. Se ejecuta automáticamente y se envía cada 5 minutos para un solo intervalo de 5 minutos. Bajo ciertas condiciones de contingencia, el ISO puede enviar un solo intervalo de 10 minutos.

F.2.1. Descripción de la confiabilidad

La confiabilidad de suministro para la operación del CAISO se encuentra bajo el marco determinado por la *North American Electric Reliability Corporation* – NERC y el *Western Electricity Coordinating Council* – WECC. Por su parte el operador establece estándares de confiabilidad en conformidad a la aplicación de FAC -014 R2 del NERC y de acuerdo con lo indicado por el coordinador de confiabilidad de punta a través de la metodología de limitación de la operación del sistema (*System Operating Limits* – *SOL methodology*).

F.2.2. Confiabilidad en la operación

Los procedimientos que definen la confiabilidad de suministro que se consideran en el CAISO son los que están descritos (pero no limitados) a continuación:

* Los detalles de la programación y proceso de optimización se encuentran en: <http://caiso.com/Documents/TechnicalBulletin-MarketOptimizationDetails.pdf>

Tabla F-2: Procedimientos CAISO

Fuente	Descripción
NERC Standards	FAC-011-2 System Operating Limit Methodology for the Operations Horizon
	FAC-014-2 Establish and Communicate System Operating Limits
	TPL-003-0 System Performance Following Loss of Two or More Bulk Electric System Elements (Category C)
	TOP-007-WECC-1 Major WECC Transfer Paths in the Bulk Electric System
PeakReliability	Establish and Communicate System Operating Limits v. 4.0.
	Reliability Coordinator System Operating Limit Methodology for the Operations Horizon Rev 7.0 – Válido desde Mayo del 2014

Mediante el SOL se determina el valor (por ejemplo, MW, MVar, Amperes, frecuencia o voltaje) que satisface el más limitante de los criterios operativos predefinidos para una configuración de sistema especificado para garantizar un funcionamiento dentro de los criterios de funcionamiento aceptables. Estos criterios incluyen, pero no se limitan a, lo siguiente:

- Los límites térmicos son proporcionados al California ISO por los participantes propietarios de instalaciones transmisión (PTO).
 - En el análisis pre-contingencia, el California ISO utiliza valores continuos / normales de los elementos monitoreados en el establecimiento de SOL.
 - En el análisis post-contingencia, el California ISO utiliza criterios de corto plazo de los elementos monitoreados en el establecimiento de SOL. Si una valorización a corto plazo no está disponible, el California ISO utiliza la valorización de lo normal / continua.
- Los límites de estabilidad transitoria se establecen como límites de flujo pre-contingencia por las rutas, planos cortantes o interfaces para facilitar el seguimiento en ambos estudios de planificación operativa y operaciones en tiempo real. Caminos, planos de corte o interfaces deben estar claramente definidas y el punto de medición deben ser identificados.
- Los límites de estabilidad de voltaje se establecen como límites de flujo pre-contingentes por caminos, planos de corte o interfaces para facilitar el seguimiento en ambos estudios de planificación operativa y operaciones en tiempo real.
- Los límites de tensión del sistema son proporcionados al California ISO por los propietarios participantes de la transmisión y se encuentran en el Apéndice 3100B (CAISO operating rules).

Se considera como un desempeño aceptable para un estado de pre-contingencia, es aquel en el que bajo condiciones según criterios de actuales del sistema o que se espera y la

* <http://www.nerc.com/pa/stand/Pages/default.aspx>

* <https://www.peakrc.com/whatwedo/sol/Pages/default.aspx>

topología del sistema, todas las instalaciones deberán estar dentro de su calificación del servicio continuo: límites térmicos, límites de tensión pre-contingencia, los límites de estabilidad transitoria y los límites de estabilidad de voltaje.

Después de una contingencia simple, todas las instalaciones deberán estar en operación dentro de su valoración de corto plazo, límites térmicos, límites de tensión post-contingencia, los límites de estabilidad transitoria y los límites de estabilidad de voltaje. Además, no deberán producirse apagones en cascada o separación incontrolada. Una sola contingencia se define como cualquiera de los siguientes:

- Fallo en un simple circuito o en línea trifásica (lo que es más grave), con un despeje normal, en cualquier generador de fallo, la línea, transformador o dispositivo de derivación.
- Pérdida de cualquier generador, línea, transformador o dispositivo de derivación sin un fallo.
- Bloque monopolar, con despeje normal, en un sistema de corriente continua de alto voltaje monopolar o bipolar.

Es importante tener en cuenta que una contingencia simple puede afectar a uno o más instalaciones debido a la configuración del sistema o la configuración de protección. En la determinación de la respuesta del sistema a una contingencia simple, lo siguiente deberá ser aceptable:

- Interrupción del suministro eléctrico a los clientes radiales o algunos clientes de redes locales conectadas a o suministrados por la instalación defectuosa o los de la zona afectada controlada.
- Interrupción de otros clientes de la red, sólo si el sistema ya ha sido ajustado, o está siendo ajustado, después de al menos un corte previo, o, si las condiciones de funcionamiento en tiempo real son más adverso de lo previsto en los estudios correspondientes (por ejemplo, de carga mayor que la de estudio).
- reconfiguración del sistema a través de acciones manuales o automáticas de control o de protección.

Para prepararse para la siguiente contingencia simple, ajustes del sistema se pueden realizar, incluyendo pero no limitado a los cambios a la generación, los usos de la red de transmisión, y la topología del sistema de transmisión, según se requiera.

Ante la ocurrencia de múltiples contingencias las respuestas aceptables del sistema deberán ser:

- En función del diseño del sistema y los impactos esperados del sistema, puede ser necesario para mantener la seguridad general de los sistemas de transmisión interconectadas:
 - Una interrupción o control del suministro eléctrico a clientes (desconexión de carga).
 - La desconexión programada del servicio de ciertos generadores.

- Reducciones de energía firme por contratado (no recuperables) reservada para transferencias de energía eléctrica.
- La interrupción de la transferencia firme, la carga o la reconfiguración del sistema se permite a través de acciones de control automático o manual de protecciones manual o automática.
- Para prepararse para contingencias futuras se permiten ajustes de sistema, incluyendo cambios en la generación, la carga y la topología del sistema de transmisión de la hora de determinar los límites.

Dentro de los criterios que se definen post-contingencia se tiene que el umbral de desviación de tensión permitido es del 5% para una contingencia simple, y del 10% para una contingencia múltiple.

Los siguientes márgenes deben aplicarse cuando el establecimiento de estabilidad de voltaje, se encuentra en la proximidad de una solución de flujo de potencia de divergencia:

- Para la peor contingencia simple, un margen MW 5% a partir de la última solución de flujo de potencia buena
- Para la peor contingencia múltiple creíble, un margen MW 2,5% a partir de la última solución de flujo de potencia buena

El California ISO realiza simulaciones de estabilidad transitoria para las áreas y trayectorias que han sido conocidos por tener un potencial problema de estabilidad transitoria. Después de contingencias individuales o múltiples, no deben producirse inestabilidades transitorias, cortes en cascada y la separación incontrolada del sistema.

Si se observa una inestabilidad transitoria, las oscilación no amortiguadas (si la oscilación transitoria no puede ser amortiguada positivamente dentro de 30 segundos, se considera como la oscilación no amortiguada), los cortes en cascada o separación incontrolada después de una contingencia simple o múltiple, una estabilidad transitoria debe ser establecida por el uso del siguiente margen desde la última simulación aceptable transitoria (es decir, estable, oscilación amortiguada, y no en cascada y la separación incontrolada):

- Para la peor contingencia simple, un margen MW 5% a partir de la última simulación transitoria aceptable.
- Para la peor contingencia múltiple creíble, un margen MW 2,5% a partir de la última simulación transitoria aceptable.
- El margen máximo es de 200 MW.

* Esta disposición no tiene por objeto exigir que las simulaciones de estabilidad transitoria, se agotan en 30 segundos todo el tiempo con el fin de asegurar que el sistema es estable y amortiguado positivamente. Corridas más cortas son permisibles siempre y cuando el sistema se pueda demostrar que es estable y amortiguado positivamente en la simulación

Adicionalmente, las siguientes directrices pueden aplicarse para identificar las contingencias de potencial mayor evaluación:

- Bajas de tensión transitoria no debería superar el 25% en los nodos de carga o el 30% en los nodos sin carga después de despejar la falla para una contingencia simple.
- Bajas de tensión transitoria no debe superar el 20% durante más de 20 ciclos a los nodos de carga (incluidas carga de la bomba) para una contingencia simple.
- Frecuencia transitoria no debe caer por debajo de 59,6 Hz durante más de 6 ciclos en un nodo de carga para una contingencia simple.
- Bajas de tensión transitoria no debe superar el 30% en ningún nodo después de despejar la falla para una contingencia múltiple creíble.
- Bajas de tensión transitoria no debe superar el 20% durante más de 40 ciclos en los nodos de carga (incluidas cargas de la bomba) para una contingencia múltiple creíble.
- La frecuencia transitoria no debe caer por debajo de 59,0 Hz durante más de 6 ciclos en el nodo de carga después de una contingencia múltiple creíble.

F.3.Referencias

California ISO, (CAISO, 2014) Procedimiento 3100: System Operating Limit Establishment Procedure for the operation horizons. Sitio web: <http://www.caiso.com/Documents/3100.pdf>

California ISO, (CAISO, 2014a) Market process: Sitio web: <http://www.caiso.com/market/Pages/MarketProcesses.aspx>

North American Electric Reliability Corporation (NERC, 2014), NERC Reliability Standards Sitio web: <http://www.nerc.com/pa/stand/Pages/default.aspx>

Peak Reliability (PEAK, 2014), System Operating Limit (SOL) Methodology for the Operations Horizon Sitio web: <https://www.peakrc.com/whatwedo/sol/Pages/default.aspx>

Western Electricity Coordinating Council (WECC, 2014) Reliability Standards and Due Process Sitio web: <http://www.wecc.biz/Standards/Pages/default.aspx>.

Anexo G: Estados Unidos (ERCOT)

G.1. Descripción del mercado eléctrico

ERCOT (Electric Reliability Council of Texas) opera un mercado nodal encargado de suministrar electricidad a cerca de 24 millones de usuarios, con una demanda máxima de potencia cercana a los 68.305 MW y un consumo anual cercano a los 330 TWh. Esta demanda representa aproximadamente el 85% de la demanda total de electricidad del estado de Texas en Estados Unidos.

Las principales organizaciones gubernamentales que regulan y supervisan las actuaciones de ERCOT son la FERC (Federal Energy Regulatory Commission), la NERC (North American Electric Reliability Corporation) y la EPA (United States Environmental Protection Agency) a nivel federal y la Comisión de Servicios Públicos del Estado de Texas, de la legislatura del Estado de Texas y de la TRE (Texas Reliability Entity) a nivel estatal.

ERCOT es una organización sin ánimo de lucro que se encarga de operar el sistema de potencia y de administrar el mercado de electricidad de una amplia región del estado de Texas. Sus miembros son los consumidores, cooperativas, generadores, comercializadores, transmisores y distribuidores que participan en el mercado.

La Legislatura del Estado de Texas asignó a ERCOT a través del Acto Regulatorio (PURA 39.151) las siguientes cuatro responsabilidades primarias:

- Garantizar la confiabilidad del sistema eléctrico a nivel regional.
- Garantizar el libre acceso a los sistemas de transmisión y distribución.
- Facilitar el registro comercial y los intercambios en el mercado minorista.
- Garantizar la adecuada operación del mercado mayorista de electricidad, mediante la correcta contabilización de los intercambios comerciales entre generadores, comercializadores y consumidores.

El gobierno federal de los Estados Unidos reglamentó la creación de un organismo encargado de desarrollar estándares de confiabilidad para el sistema eléctrico, actualmente la NERC. Estos estándares son de carácter mandatorio, previa revisión y aprobación por parte del organismo regulador, en caso la FERC.

A nivel estatal, la TRE se encarga de desarrollar estándares regionales en el área operada por ERCOT. Estos estándares normalmente complementan y clarifican los estándares definidos por la NERC, o abordan algunos aspectos nuevos y particulares del sistema eléctrico.

²² Los diferentes estándares pueden ser consultados en Internet a través del siguiente enlace: <http://www.nerc.net/standardsreports/standardssummary.aspx>

²³ Estos estándares pueden ser consultados a través del siguiente enlace: http://www.texasre.org/standards_rules/regional/Pages/Default.aspx

G.1.1. Matriz de energía eléctrica

La expansión de la capacidad de generación del sistema eléctrico operado por ERCOT se va visto fuertemente influenciada por los incentivos ofrecidos por parte del gobierno de los Estados Unidos para facilitar la instalación de nuevas plantas de generación eólica, por los avances tecnológicos obtenidos para la producción de gas de esquisto, y por las nuevas reglamentaciones emitidas para el control de la calidad del aire. Esto se resume en grandes inversiones en plantas de generación eólicas, plantas que generación que utilizan gas natural y en la reducción de las inversiones y la operación de plantas de carbón. Las siguientes figuras presentan la capacidad instalada del sistema para el año 2014, y la matriz de generación de energía para el año 2013.

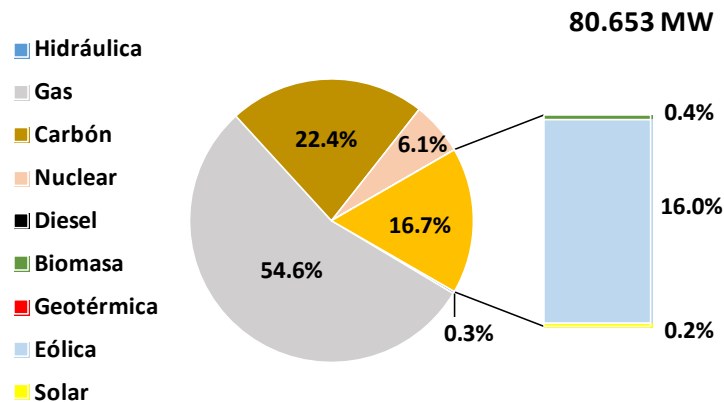


Figura G-1: Capacidad instalada (ERCOT, 2014)

En la figura G-2 se describe la composición de los distintos recursos energéticos del ERCOT.

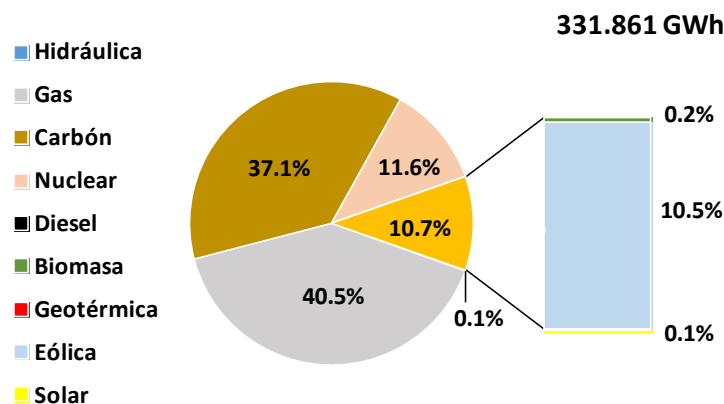


Figura G-2: Generación de energía (ERCOT, 2014)

G.1.2. Sistema de transmisión de energía eléctrica

Según información reportada por ERCOT, en la actualidad la red de transmisión del sistema eléctrico operado por ERCOT está conformado por más de 66.000 kilómetros de líneas de transmisión a alta tensión (nivel de tensión de 60 kV o superior), que recorren aproximadamente el 75% del territorio del estado de Texas. A comienzos del año 2012, la red estaba compuesta por 14.884 km, 31.486 km y 18.853 km de líneas de transmisión en niveles de tensión de 345 kV, 138 kV y 69 kV respectivamente. Adicionalmente, el plan de expansión de la red de transmisión para los próximos 5 años contempla la construcción de más 4.000 km de circuitos adicionales para facilitar la interconexión de los nuevos recursos de generación renovables.

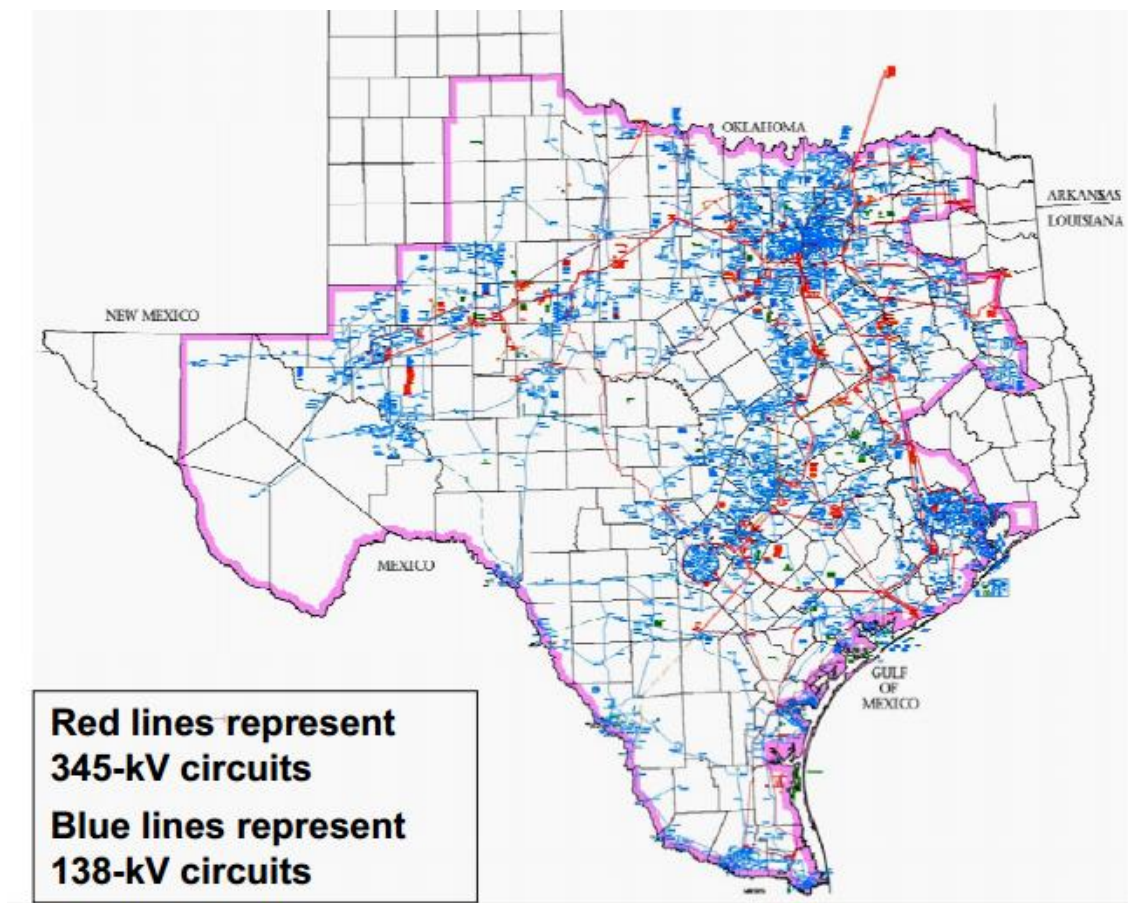


Figura G-3: Mapa del sistema de transmisión de Australia (ERCOT, 2011)

G.2. Operación del sistema de potencia

Con el fin de garantizar la correcta operación del sistema eléctrico y verificar el cumplimiento de los criterios de confiabilidad establecidos en el marco regulatorio, ERCOT realiza estudios en tres plazos de tiempo diferentes a través de sus procesos de Planeación del Sistema (mayor de un año) Planeación Operativa (antes del tiempo real y hasta un año) y Análisis de la Operación.

G.2.1. Descripción de la confiabilidad

La NERC define la Confiabilidad Operacional como: “la habilidad del sistema de potencia para soportar perturbaciones repentinas, tales como cortos circuitos o indisponibilidades de elementos del sistema eléctrico debido a la ocurrencia de contingencias catalogadas como factibles, y que puedan ocasionar demandas no atendidas como consecuencia de eventos en cascada o que puedan afectar la vida útil de los equipos”.

G.2.2. Confiabilidad en la operación

A continuación, se describen los criterios generales de la programación de la operación.

Programación semanal: Weekly Reliability Unit Commitment (WRUC). El objetivo de esta herramienta de planeación operativa es permitir una programación adecuada de las unidades de generación que tienen tiempos de arranque superiores al alcance del DRUC y HRUC, y proyectar las congestiones en la red de transmisión que pudiesen tener lugar dentro de los siguientes siete días.

Programación diaria: Durante el proceso de programación diaria, se realiza un despacho inicial de los recursos de generación (Day Ahead Market - DAM) en el cual se optimizan simultáneamente tres productos diferentes: energía, servicios secundarios y obligaciones punto a punto (las obligaciones punto a punto son instrumentos financieros asociados con las rentas de congestión).

A partir de esta asignación de recursos, se realiza un análisis de seguridad de la red de transmisión con el fin de identificar las violaciones a los límites de seguridad que deben ser analizados y solucionados. Luego, se realiza un Day-Ahead Reliability Unit Commitment (DRUC) para cada hora del siguiente día operativo. Esta herramienta permite determinar los recursos de generación que deben ajustarse, a partir del despacho original producido en el DAM, con el fin de garantizar que se cuenta con los recursos de generación y de servicios secundarios necesarios de acuerdo con el pronóstico de la demanda y los análisis de seguridad de la red de transmisión. Además del despacho de las unidades de generación, estos análisis permiten identificar los posibles límites operativos del sistema para el siguiente día (un subgrupo de estos límites se denominan Interconnection Reliability Operating Limits, y se caracterizan porque en caso de ser superados podrían conllevar a problemas de inestabilidad, separación no controlada o eventos en cascadas).

Programación horaria: Hour-Ahead Reliability Unit Commitment (HRUC). Este proceso se realiza cada hora (una hora antes de la hora de operación) y para cada una de las horas restantes del día, y las del día operativo siguiente cuando el DRUC ya se encuentra disponible. Permite ajustar la asignación de la generación, basado en los nuevos pronósticos de demanda y los cambios operativos que se encuentren vigentes. Finalmente, durante la hora de operación, un Security Constrained Economic Dispatch se realiza cada 5 minutos

para balancear la generación y la demanda teniendo en cuenta las congestiones presentes en la red de transmisión.

Con el fin evaluar la confiabilidad del sistema eléctrico durante la operación, ERCOT realiza una el Estimador de Estado que a su vez alimenta el simulador de Análisis de Contingencias en tiempo real, en periodos de cinco minutos. Así mismo, se utilizan herramientas de cómputo para verificar la seguridad de voltaje y la estabilidad transitoria del sistema cada 15 minutos.

Los análisis DRUC y HRUC evalúan las restricciones en la red de transmisión utilizando los límites térmicos de las líneas ajustados dinámicamente, con base en pronósticos de temperaturas.

Actualmente, ERCOT viene desarrollando una iniciativa con el fin de proponer mejoras y cambios a la manera como actualmente se programan y se operan los servicios secundarios, teniendo en cuenta, que los procedimientos actuales no necesariamente reflejan las necesidades del operador, como consecuencia del cambio en el portafolio de generación que ha experimentado el sistema durante las últimas décadas

G.3. Referencias

ERCOT, Reports and Presentations - ERCOT Quick Facts. May 2014.

<http://www.ercot.com/news/presentations/index.html>

ERCOT, Report on the Capacity, Demand and Reserves in the ERCOT Region. February 2014.

<http://www.ercot.com/content/gridinfo/resource/2014/adequacy/cdr/CapacityDemandandReserveReport-February2014.pdf>

ERCOT – Warren Lasher, Transmission Planning in the ERCOT Interconnection. NARUC Committee on Electricity, November 2011.

ERCOT, Reliability Plan for the ERCOT Reliability Coordinator Area. February 12, 2014.

ERCOT, Reliability Unit Commitment Desk. Operating Procedure Manual. 2014.

ERCOT, Concept Paper: Future Ancillary Services in ERCOT, 2013.

Anexo H: Estados Unidos (ISO-NE)

H.1. Descripción del mercado eléctrico

El mercado que abarca el “ISO-NE” incluye a los estados de Connecticut, Maine, Massachusetts, New Hampshire, Rhode Island, y Vermont. El ISO-NE entró en operación en 1997 y es una entidad privada independiente que opera el sistema eléctrico y administra el mercado. Además, es el operador regional de la transmisión. Las principales funciones del ISO-NE son la operación y administración. Además, garantizar la confiabilidad y la planeación de la expansión de la transmisión.

El ISO-NE consideran tres mercados principales, el mercado del día siguiente, el mercado en tiempo real y el mercado de contratos bilaterales. Además, el mercado de servicios auxiliares, los servicios por el uso de la transmisión, el mercado de capacidad y la gestión de la demanda. EL ISO-NE esta interconectado con el estado de New York y las provincias de New Brunswick y Québec, Canada.

Las entidades que regulan y supervisan al ISO-NE son la FERC (*Federal Energy Regulatory Commission*), la NERC (*North American Electric Reliability Corporation*) y el NPCC (*Northeast Power Coordinating Council*). Esta última es la entidad regional para dar cumplimiento a los requerimientos de confiabilidad, la promoción y los procedimientos.

H.1.1. Matriz de energía eléctrica

A finales del 2013, la capacidad total del ISO-NE fue de 34.558 MW. El mayor aporte, en términos de capacidad, fue el gas natural (17.966 MW) seguida de la tecnología Diesel y derivados (5.167 MW) y la energía nuclear (4.656 MW). Los otros recursos representan aproximadamente un 20%, de los cuales 3.335 MW corresponden a la hidroelectricidad, 2.300 MW a base de Carbón, 914 MW de biomasa/desechos, 165 MW eólicos y 52 MW eólicos. En la Figura H-1 se presenta la capacidad instalada de energía eléctrica en Centroamérica a finales de 2013 (ISO-NE, 2014).

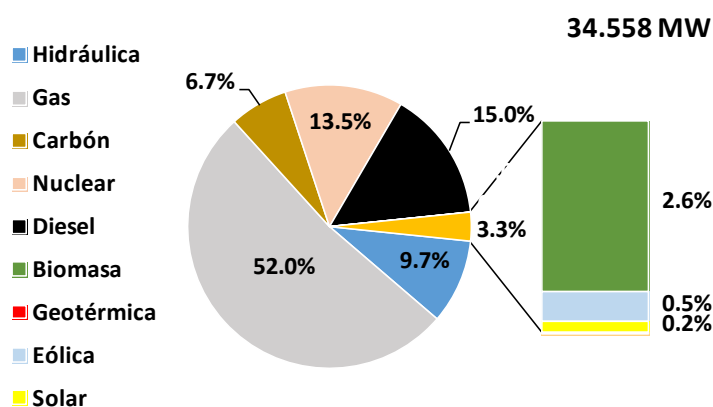


Figura H-1: Capacidad instalada (ISO-NE, 2014)

En la Figura H-2 se ilustra la composición de la matriz de energía eléctrica a 2013. De acuerdo a lo descrito en la oferta de capacidad, el gas natural fue el recurso energético que más aportó a la matriz con 51.117 GWh seguido por la energía nuclear con 37.183 GWh, la

hidroelectricidad con 8.352 GWh, la biomasa/desechos con 6.865 GWh, el Carbón con 6.259 GWh y la eólica con 1.766 GWh. Los demás recursos energéticos no superaron el 0,5% de la generación de energía eléctrica, la cual en total alcanzó 112.041 GWh durante el 2013 (ISO-NE, 2014).

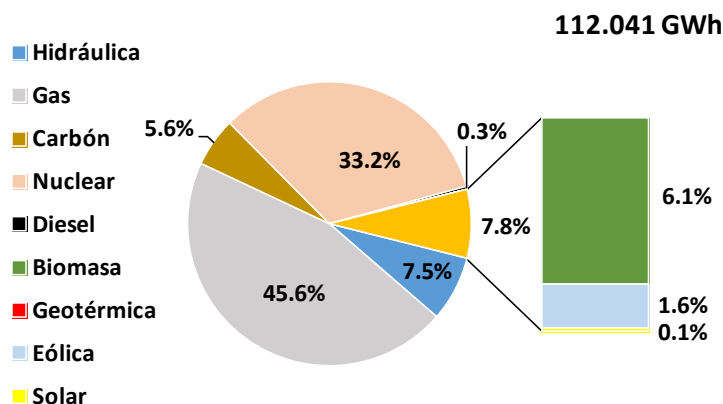


Figura H-2: Generación de energía (ISO-NE, 2014)

H.1.2. Sistema de transmisión de energía eléctrica

El sistema de transmisión del ISO-NE se compone de los activos de líneas y subestaciones con una tensión nominal superior a 69 kV. El sistema principal cuenta con líneas de transmisión a 69 kV, 115 kV, 138 kV, 230 kV y 345kV. En la actualidad, el CAISO cuenta aproximadamente con 13.768 km de líneas de transmisión (4.468 km a 345 kV). En la Figura H-3, se muestra a modo referencial el sistema de transmisión del ISO-NE. (ISO-NE, 2014).

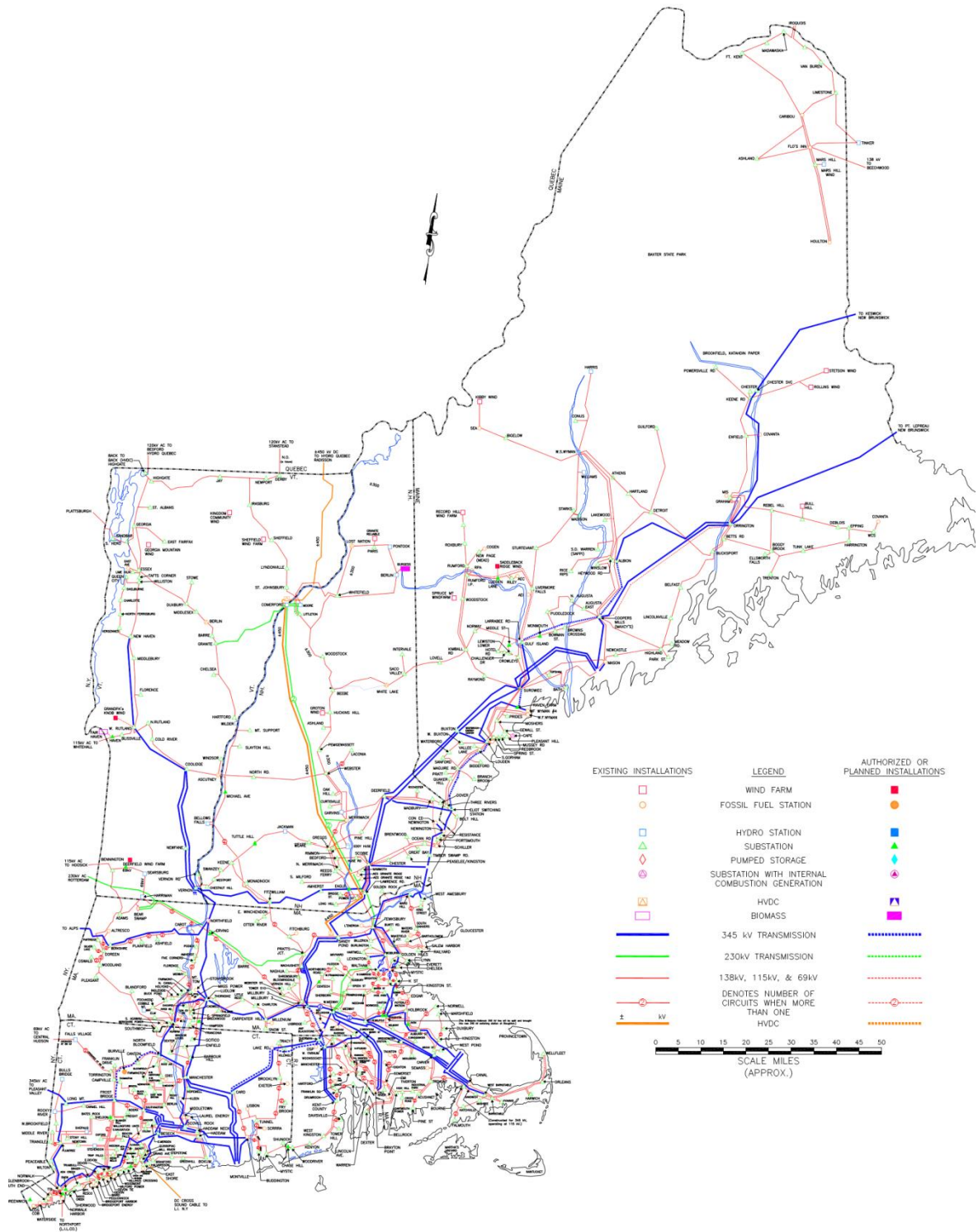


Figura H-3: Mapa del sistema de transmisión ISO-NE.

Tomado de http://www.iso-ne.com/nwssis/grid_mkts/key_facts/iso_geo_diagram_sept2013_final_nonceii_revised.pdf

H.2. Operación del sistema de potencia

Sistema de energía eléctrica mayorista de New England está diseñado y orientado a satisfacer de forma fiable las necesidades de electricidad de la región, de acuerdo con los criterios establecidos de la industria. El sistema se compone de más de 8.000 millas de líneas de transmisión de alta tensión y varios cientos de instalaciones de generación, de los cuales más de 300 unidades están bajo el control directo de la ISO-NE.

También hay líneas de transmisión que interconectan a los sistemas de transmisión de energía en el estado de Nueva York y de las provincias de Quebec y New Brunswick en Canadá. Las interconexiones con los sistemas vecinos permiten tanto para la importación y exportación de electricidad entre sistemas de potencia regionales. Estas interconexiones se utilizan con fines de confiabilidad, así como para la compra y venta de electricidad entre las regiones.

Los sistemas de energía mayorista que operan en el noreste de Estados Unidos fueron diseñados y construidos con los estándares desarrollados en respuesta al gran apagón de 1965 y han evolucionado con el tiempo. El objetivo fundamental del diseño y las operaciones del sistema es reducir al mínimo absoluto la probabilidad de experimentar un evento similar en el futuro.

El *New England Power Pool* ha establecido un estándar de suficiencia de suministro para el mercado mayorista, comúnmente conocido como el "*one day in ten years*" criterio. Esta norma es ampliamente utilizada por el sector eléctrico y requiere que el sistema de transmisión se diseñe de manera que la probabilidad de tener que desconectar los clientes no interrumpibles, como resultado de la falta de recursos de generación, no se produzca en promedio más de un día en diez años.

La red eléctrica de New England es un sistema de peaking en verano. Esto significa que la mayor demanda de energía durante el año se produce normalmente durante la temporada de verano. La demanda máxima en un día normal de verano ha oscilado típicamente de 19.000 MW a 24.000 MW. En invierno, la demanda máxima ha oscilado típicamente de aproximadamente 18.000 MW a 20.000 MW. Demanda máxima de verano está aumentando en alrededor de 400 MW por año, lo cual es equivalente a la salida de una central eléctrica de tamaño mediano.

Actualmente cerca de 400 empresas participan el mercado mayorista. La mayor parte del mercado los participantes son miembros de NEPOOL, cuyos miembros representan a seis sectores de la industria: generación, los recursos de transmisión, proveedores/comercializadores (*suppliers*), de propiedad pública, los usuarios finales, y fuentes alternativas de suministro.

ISO-NE utiliza un modelo de despacho de energía económica con restricciones de seguridad para despachar los generadores con base en el costo base de producción que contienen como mínimo variables las ofertas de generación y los efectos de congestión en precios marginales locales (LMP).

La operación del mercado y sus productos permiten determinar los niveles de despacho económico minuto a minuto para las unidades generadoras, los niveles de despacho de transacciones a otros mercados y los niveles de encendido/apagado o el estado de interrupción parcial de demanda gestionable y activos relacionados. A continuación los detalles del funcionamiento de los mercados.

El Mercado de energía del día previo (DAM) es un mercado financiero en donde los participantes del mercado compran y venden la energía a precios definidos con un día de antelación de forma financieramente vinculante para el día siguiente. El DAM es financieramente vinculante y se despacha en base a los compromisos para la compra y venta de energía de cada día basado en la programación del operador del sistema bajo un esquema en base a ofertas sobre la base de los datos de oferta y demanda presentados a la DAM por los participantes del mercado. Una oferta de suministro o una oferta de la demanda es despejada en el mercado si su precio asociado es menor o igual al costo marginal localizado (*Locational Marginal Price – LMP*) si su ubicación y las condiciones del sistema lo permiten.

Los LMP fijan los precios de la electricidad en cerca de 900 nodos de la red de energía del mercado mayorista. Los precios "nodales" se promedian en ocho zonas de fijación de precios. Proveedores se pagan precios nodales, y la demanda paga precios zonales.

El precio se basa en el costo de producción de la energía eléctrica, el costo para entregarlo (es decir, los costos de congestión de transmisión), y las pérdidas de línea. Revelando los costos de estos tres elementos en cada región de los puntos del sistema a donde se necesita, ya sea la infraestructura del sistema de alimentación o donde se pueden tomar otras medidas para reducir costos, tales como la conservación o aumento de la respuesta de la demanda. Las áreas que experimentan los precios más altos atraen nueva generación, transmisión, y la inversión de la demanda.

Junto a esto están los *Financial Transmission Right (FTR)* y los *Auction Revenue Rights (ARR)* son herramientas de gestión de riesgos que permitan a los participantes del mercado para protegerse contra los efectos de las diferencias en los precios marginales locales, incluidos los costos de congestión de la transmisión.

En el *Unit commitment* tiene en cuenta todos los costos de producción de la energía, incluidos los costos sin carga y los costos de puesta en marcha. Al mismo tiempo, respeta las características asociadas a cada recurso y generación tales como los criterios de arranque y parada o tiempos mínimos de operación entre otros tales como:

- Curva de oferta de generación.
- Los de arranque y reservas (en frío y en giro).
- Esquemas de operación de los recursos.
- Tiempos mínimos y máximo de operación.
- Costos sin carga.
- Costos fijos de cada recurso.
- Costos variables.
- Duración mínima (en horas o fracciones de hora).
- Tiempo mínimo de Down (en horas o fracciones de hora).
- Mínimo y Máximo Económico (precios base y techo).

H.2.1. Descripción de la confiabilidad

En el ISO-NE una contingencia se define como un evento, por lo general implica la pérdida de uno o más elementos, que afecta el sistema de energía al menos momentáneamente.

En este sentido, los servicios auxiliares actúan como una póliza de seguro contra la pérdida imprevista de una planta de potencia mayor o línea de transmisión. Además, ayudan a equilibrar el flujo de electricidad, minuto a minuto.

La reserva operacional futura y en tiempo real (*Forward and Real-Time Operating Reserves*) busca asegurarse de que haya suficientes recursos en "reserva" y realmente disponibles para la producción de electricidad a corto plazo cuando se produce un corte de suministro o una falla en la operación del sistema. Dado que la electricidad no se puede almacenar, estos recursos son especialmente valiosos durante los períodos de demanda máxima. Este mecanismo de mercado también permite a ciertos recursos de la demanda proporcionar reserva mediante la reducción de su consumo de electricidad cuando es requerido por el operador. El *Forward Reserve Market* también incorpora un componente asociada a la ubicación del recurso en el precio de la capacidad de reserva para fomentar la inversión en recursos de partida rápida y de recursos de respuesta de demanda ubicados cerca de los centros de alto consumo.

El reglamento le permite al operador instruir a las plantas de energía específicas para aumentar o disminuir, momento a momento su generación para equilibrar la frecuencia del sistema, que siempre debe mantenerse a un ritmo constante. El soporte de voltaje permite que los operadores del sistema mantengan la tensión del sistema de transmisión dentro de los límites aceptables. Finalmente *Black-Start Capability* es proporcionada por las plantas de energía ubicada estratégicamente para la restauración de generación y ayudar a reiniciar el sistema de transmisión después de un apagón en todo el sistema.

En este sentido aparece el *mercado de capacidad*. El objetivo del mercado futuro de capacidad (*Forward Capacity Market – FCM*) es la compra de una capacidad suficiente para el funcionamiento fiable del sistema durante un año futuro, a precios competitivos, donde todos los recursos, pueden participar tanto nuevos como existentes. Junto a este se encuentra el *Forward Reserve Market*, en el que los participantes pueden ofrecer capacidad, por adelantado, para abastecer la reserva operativa requerida y se les paga por su capacidad durante el período de suministro.

H.2.2. Confiabilidad en la operación

El ISO ha diseñado un estándar de confiabilidad denominado *Reliability Standards for the New England Area Bulk Power Supply System* que contiene los criterios mínimos para la operación confiable del sistema. El estándar influye sobre la mayor parte de los procedimientos existentes el mercado tales como:

1. Operación de los centros de despacho.
2. Mantenimiento programado de los activos de transmisión.
3. Acciones durante la insuficiencia de capacidad.

^a Detalles en: http://www.iso-ne.com/rules_proceeds/isone_plan/pp03/pp3_final.pdf

4. Mantenimiento programado de los activos de generación.
5. Re-establecimiento del sistema.
6. Acciones durante eventos de emergencia.
7. Operación de los recursos de reserve y regulación.
8. Requerimientos para la pruebas de arranque “black-start”.
9. Control de voltaje y reactivos.
10. Requerimientos para el control de voltaje y deslastre de carga.
11. Requerimientos técnicos para los generadores.
12. Recursos para la gestión de la demanda.
13. Corrección del factor de potencia.
14. Criterios para la medida y tele-medida.
15. Operación de la red de transmisión.

El sistema de energía de suministro mayorista de New England ha sido diseñado para un nivel de confiabilidad de tal manera que la pérdida de una parte importante del sistema, o la separación involuntaria de cualquier parte de este; no sea el resultado de contingencias razonablemente previsibles. En este sentido, el sistema está diseñado para satisfacer contingencias representativas como se define en el estándar de confiabilidad.

Los análisis de las simulaciones de estas contingencias deben incluir la evaluación de la posibilidad de apagones en cascada generalizada debido a las sobrecargas, la inestabilidad, el colapso de voltaje, o la imposibilidad de cumplir con los requisitos de interfaz de plantas nucleares (NPIRS).

La norma establece que los recursos se planificarán e instalarán de tal manera que, después de la debida cuenta los factores enumerados a continuación, la probabilidad de desconexión de los clientes no interrumpible debido a la deficiencia de recursos, en promedio, no será más que una vez cada diez años. El cumplimiento de este criterio se evaluará de manera probabilística, de manera que la pérdida de expectativas de carga [LOLE] de desconectar a los clientes no interrumpible debido a las deficiencias de recursos será, en promedio, no más de 0,1 días por año.

- a) La posibilidad de que la previsión carga pueda superarse como resultado de las variaciones climáticas.
- b) Prematura y maduras tasas de salida forzada equivalentes adecuada para las unidades de generación según su tamaño y tipo reconociendo apagones parciales y totales.
- c) Debida consideración de las interrupciones y derrateos programados.
- d) El ajuste estacional de la capacidad de recursos.
- e) Requisitos de mantenimiento adecuados.
- f) Procedimientos operativos disponibles.
- g) La confiabilidad de los beneficios de interconexiones con los sistemas que no son gestionados por el operador.
- h) Cualquier otro factor que en un momento dado sea apropiado.

El sistema de transmisión se mantendrá estable y amortiguado de acuerdo con el criterio especificado en el Apéndice C del estándar de confiabilidad, durante y después de la más grave de las contingencias se indican a continuación, con la debida atención a la reconexión,

y antes de realizar ajustes manuales del sistema. Para cada una de las contingencias que se muestran a continuación que implique una falla en la estabilidad o la amortiguación deberá mantenerse cuando la simulación de despeje de fallas iniciada por el grupo de protección "Sistema A", y También se mantendrá cuando la simulación basada en el despeje de fallas iniciada por el grupo de protección "sistema B", donde se requiera un grupo de protección o donde no sería de otra manera un impacto adverso significativo fuera del área local.

- a) Una falla trifásica permanente en cualquier generador, circuito de transmisión, transformadores, o el nodo con despeje de fallas normales.
- b) Simultáneas fallas permanente de fase a tierra en diferentes fases de cada uno de los dos circuitos de transmisión adyacentes en una torre de transmisión de circuito múltiple, con despeje de fallas normales. Si hay varias torres de circuito sólo se utilizan con fines de entrada a estación y de salida, y si no exceden cinco torres en cada estación, entonces esta condición y otras situaciones similares pueden ser excluidos sobre la base del riesgo aceptable, siempre que la ISO aprueba específicamente cada solicitud de exclusión. La aprobación similares debe ser concedida por el Comité de Coordinación Confiabilidad (*NPCC Reliability Coordinating Committee*).
- c) Una falla permanente de fase a tierra en cualquier sección del circuito de transmisión, transformadores o nodo con despeje de fallas retardado. El despeje atrasado de esta falla podría ser debido a interruptor de circuito, relé del sistema o mal funcionamiento de canal de la señal
- d) La pérdida de cualquier elemento sin falla.
- e) Una falla permanente de fase a tierra en un interruptor de circuito, con despeje de fallas normales. (El tiempo normal de despeje de fallas para esta condición puede no ser de alta velocidad.)
- f) Pérdida permanente simultánea de los dos polos de una instalación bipolar corriente continua sin un fallo de corriente alterna.
- g) La falla de cualquier SPS que no es funcionalmente redundante para operar adecuadamente cuando sea necesario siguiendo las contingencias enumeradas desde la "a" a "f".

El fallo de un interruptor de circuito para operar cuando es iniciada por una SPS seguido de: una pérdida de cualquier elemento sin un fallo; o una fase permanente de falla a tierra, con el despeje de fallas normales, en cualquier circuito de transmisión, transformadores, o un seccionamiento de la línea.

H.3. Referencias

ISO New England (ISO-NE, 2014a), Net Energy and Peak Load by Source Sitio web:
http://www.iso-ne.com/markets/hstdata/rpts/net_eng_peak_load_sorc/index.html y
http://www.iso-ne.com/markets/hstdata/rpts/net_eng_peak_load_sorc/energy_peak_source.xls

ISO New England (ISO-NE, 2014b), Rules & Procedures. Sitio web:

http://www.iso-ne.com/rules_proceeds/index.html

ISO New England (ISO-NE, 2014c), 2014 CELT Report - Rev. 5/16/14. Sitio web:

<http://www.iso-ne.com/trans/celt/report/index.html>

ISO New England (ISO-NE, 2014d), 2014-2023 Forecast Report of Capacity, Energy, Loads, and Transmission. Sitio web:

http://www.iso-ne.com/trans/celt/report/2014/2014_celt_report.xls

ISO New England (ISO-NE, 2014e), Manual for Market Operations, Manual M-11, Revision: 47, Effective Date: October 6, 2013. Sitio web:

http://www.iso-ne.com/rules_proceeds/isonen_mnls/m_11_market_operations_revision_47_10_06_13.doc.

Anexo I: Estados Unidos (MISO)

I.1. Descripción del mercado eléctrico

El mercado del medio oeste de estados unidos, conocido como “Midcontinent”, incluye parcial o completamente los estados de Arkansas, Illinois, Indiana, Iowa, Kentucky, Louisiana, Michigan, Minnesota, Mississippi, Missouri, Montana, Nueva Orleans, Nebraska, Dakota del norte/sur, Texas y Wisconsin. Además, la provincia de Manitoba en Canadá. El mercado lo opera el “Midcontinent ISO” o “MISO”. El cual es su vez un operador regional de la transmisión (RTO).

El MISO es una entidad privada independiente que opera el sistema eléctrico y administra el mercado. Desde el año 1998. Dentro de las funciones de operación y administración del MISO, se debe garantizar la confiabilidad y desde el punto de vista de planificación realizar los planes regionales de expansión de la transmisión.

El MISO consideran dos mercados principales, el mercado del día siguiente y el mercado en tiempo real. Además, el mercado de servicios auxiliares, gestión de la demanda y los servicios por el uso de la transmisión.

Las entidades que regulan y supervisan al MISO son la FERC (*Federal Energy Regulatory Commission*), la NERC (*North American Electric Reliability Corporation*). Cabe destacar que la NERC trabaja con entidades regionales tales como MRO (*Midwest Reliability Organization*), el RFC (*Reliability First*) y el SERC (*SERC Reliability Corporation*). Las cuales están relacionadas con los lineamientos para supervisar la implementación de los procedimientos y criterios de confiabilidad.

I.1.1. Matriz de energía eléctrica

A finales del 2013, la capacidad total aproximada del MISO fue de 129.341 MW (sin incluir las región del sur y el mercado de “Entergy”. El mayor aporte, en términos de capacidad, fue el carbón (63.369 MW) seguida del Gas Natural (37.876 MW), la energía eólica (12.069 MW) y la energía Nuclear (8.309 MW). Los otros recursos representan aproximadamente un 6%, de los cuales 3.372 MW corresponden a centrales Diesel y derivados, 3.593 MW hidráulicos y 753 MW a base de biomasa/cogeneración/desechos. En la Figura I-1 se presenta la capacidad instalada de energía eléctrica en el MISO a finales de 2013 (MISO, 2014).

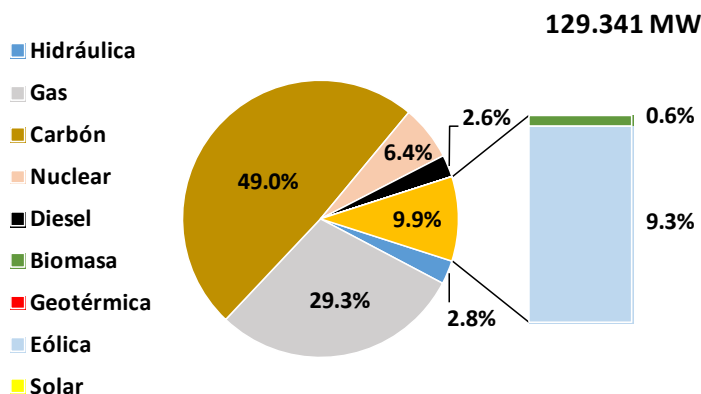


Figura I-1: Capacidad instalada (MISO, 2014)

En la Figura I-2 se ilustra la composición de la matriz de energía eléctrica a 2013. De acuerdo a lo descrito en la oferta de capacidad, el carbón fue el recurso energético que más aportó a la matriz con 275.051 GWh seguida de energía nuclear con 48.513 GWh, la energía eólica con 35.268 GWh, el Gas Natural con 25.785 GWh, la eólica con 1.190 GWh y la biomasa con 1.022 GWh. Los demás recursos energéticos no superaron el 2% de la generación de energía eléctrica, la cual en total alcanzó 391.867 GWh durante el 2013 (MISO, 2013).

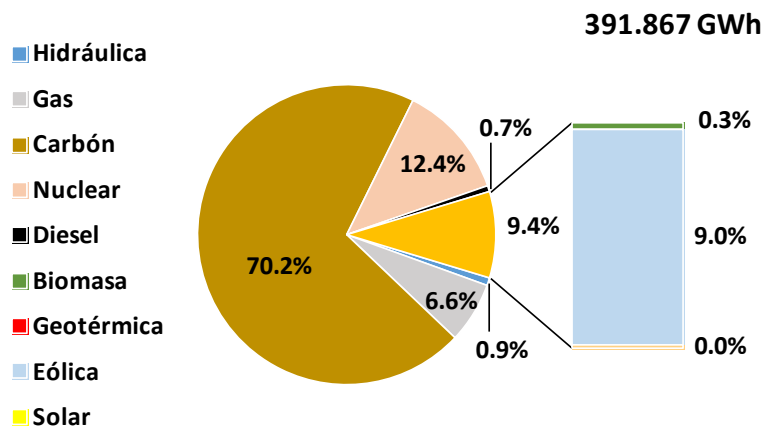


Figura I-2: Generación de energía (MISO, 2014)

I.1.2. Sistema de transmisión de energía eléctrica

El sistema de transmisión del MISO se compone de los activos de líneas y subestaciones con una tensión nominal superior a 230 kV. El sistema principal cuenta con líneas de transmisión a 345 kV, 500 kV y 765 kV. En la actualidad, el MISO cuenta aproximadamente con 85.617 km de líneas de transmisión (sin incluir los 25.350 km de la región sur del MISO). En la Figura I-3, se muestra a modo referencial el sistema de transmisión del MISO (MISO, 2014).

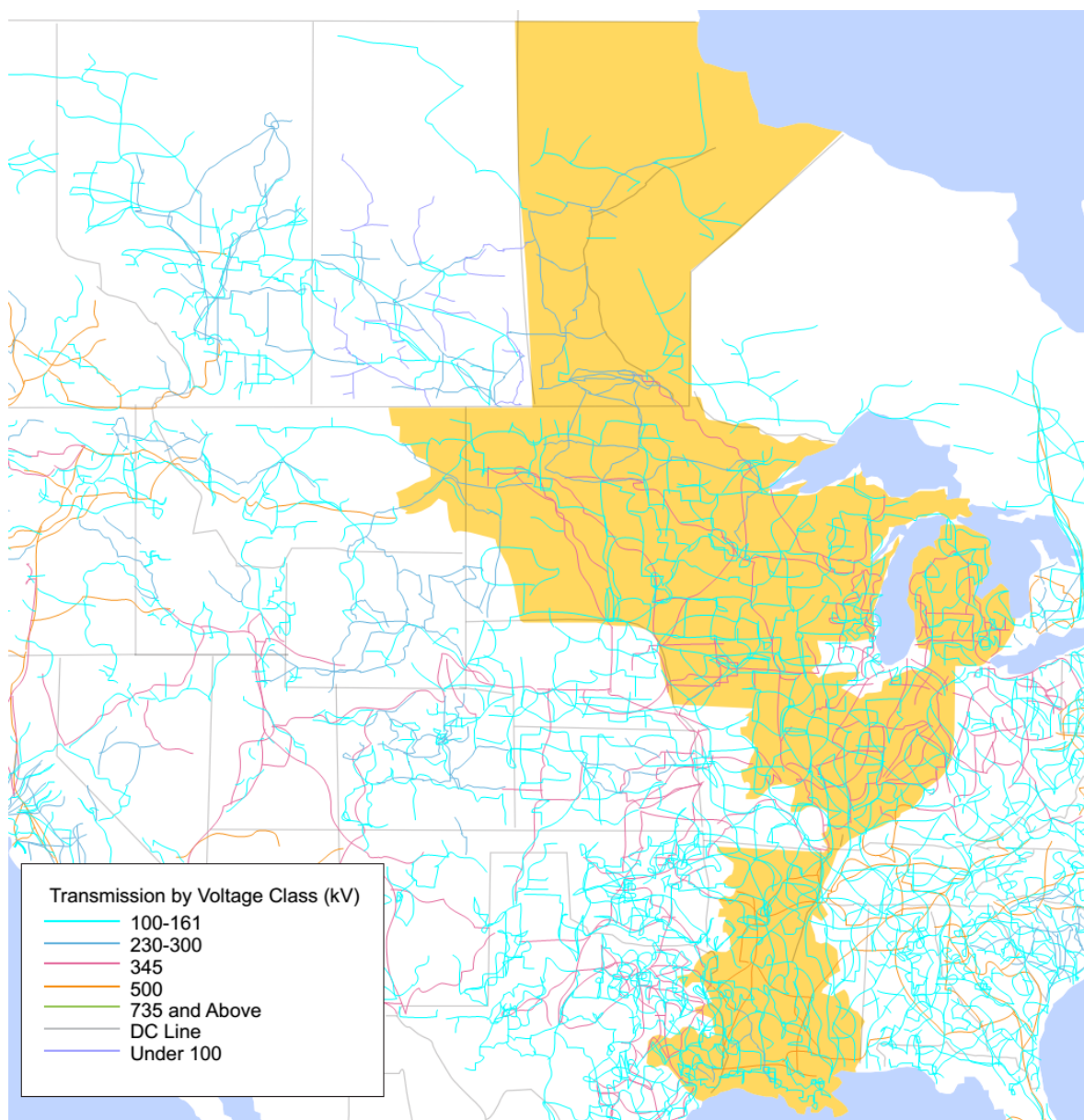


Figura I-3: Mapa del sistema de transmisión MISO.

Tomado de <https://www.misoenergy.org/Planning/.../Pages/MTEP13.aspx>

I.2. Operación del sistema de potencia

En el mercado del MISO, el sistema funciona bajo un esquema de precios nodales. A los generadores que están dentro del área del RTO se les permite realizar ofertas para la puesta en marcha de las unidades de generación, generación mínima (mínimos técnicos o reserva en giro), y rampas tanto de subida como de bajada.

EL MISO realiza dos metodologías de despacho, la lista mérito (SCUC) y el despacho con restricciones de seguridad para satisfacer los requerimientos de la demanda.

En la Figura I-4 se muestran los hitos más relevantes que han modificado el mercado e inciden en la operación del sistema.

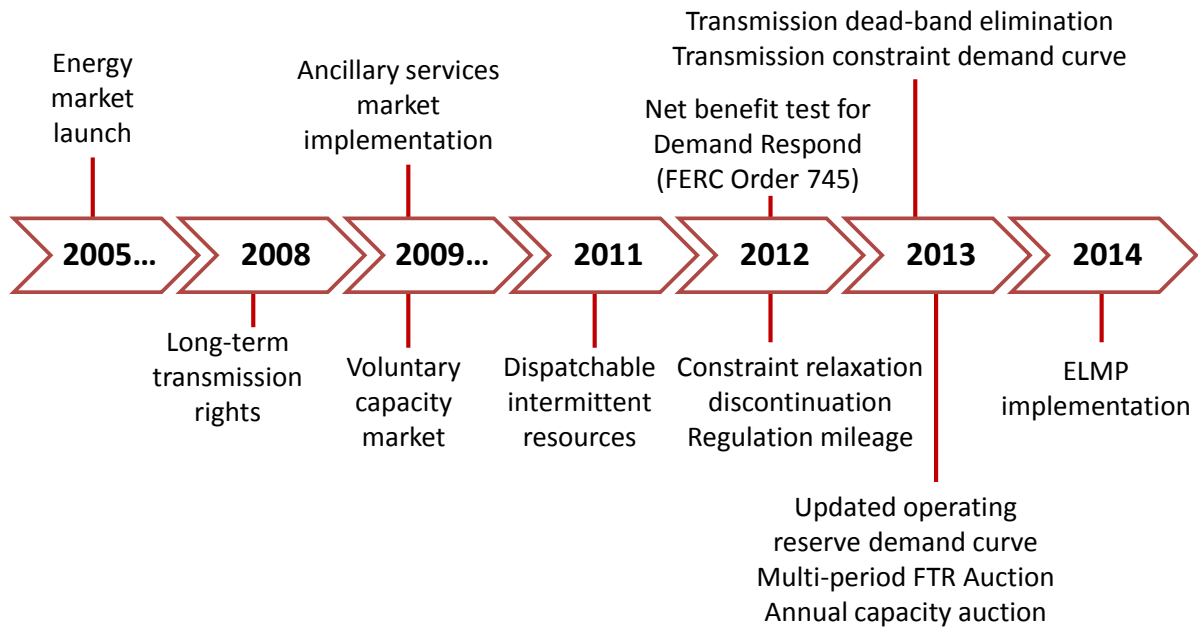


Figura I-4: Hitos relevante en el mercado MISO.

I.2.1. Descripción de la confiabilidad

En el MISO la confiabilidad de la operación considera la operación de los elementos del sistema de potencia manteniendo equipos y el sistema eléctrico dentro de los límites térmicos, de voltaje y de estabilidad de modo que la inestabilidad, separación no controlada o fallos en cascada no se produzcan como resultado de una perturbación repentina, incluyendo un incidente de seguridad cibernética o un fallo inesperado de los elementos del sistema. El marco normativo se sustenta bajo la sección 215 del “Federal Power Act” y en esta se incluyen exigencias para la operación de la infraestructura del sistema de potencia.

I.2.2. Confiabilidad en la operación

Como Coordinador de Confiabilidad (RC) y Operador Regional de la Transmisión (RTO), MISO asegura en tiempo real la confiabilidad del sistema eléctrico interconectado de potencia (BES).

- **Procedimientos Operativos Normales:** Procedimientos de funcionamiento normales (NOP) se utilizan durante el funcionamiento normal o, en algunos casos, para evitar una situación de emergencia en el sistema eléctrico de potencia (BES). En general, para MISO es posible anticipar y planificar el futuro para este tipo de eventos, de esta manera están disponibles los procedimientos documentados.
- **Procedimientos anormales de funcionamiento:** Procedimientos de operación anormales (POA) se utilizan durante los eventos provocados por el mal funcionamiento de los sistemas de software u otro tipo de problema de infraestructura que afecta al MISO o sus miembros. Estos procedimientos pueden incluir, entre otros, el proceso de copia de seguridad usado cuando falla un sistema

particular. Los procedimientos asumen que el BES no está en riesgo y ayudan a prevenir los factores potenciales de riesgo.

- Procedimientos de Operación de Emergencia. Un Procedimiento de Operación de Emergencia (EOP) se utiliza cuando se produce un evento en el BES que resulta en condiciones de riesgo para la operación del BES.

Por otra parte, en el MISO se utilizan procedimientos de funcionamiento temporales o provisionales los cuales deben ser implementados con la suficiente rapidez para normalizar la operación. En general, se considera una lista de contingencias y se evalúa la respuesta de los recursos disponibles del sistema, por ejemplo los esquemas de generación automática. A su vez, se consideran las características de los despachos de generación, niveles de carga y transferencia. El MISO evalúa escenarios de despachos críticos por sistema y áreas (SCED), en el que se realiza un análisis de pérdida esperada de carga, trasferencias y evaluaciones dinámicas. En la Figura I-2 se describen los diferentes estados de operación que se consideran en el MISO.

Tabla I-2: Estados de operación en el MISO

Nivel	Bajo (0)	Elevado (1)	Alto (2)	Severo (3)
Estado	Normal	Eventos de corta duración, menor impacto y pueden ser rápidamente despejados (activos fuera deservicio temporalmente)	Eventos de larga duración, mayor impacto y causa desconocida (pérdida de monitoreo de datos o la desconexión de activos)	Evento de mayor impacto que dificulta la operación confiable del sistema y del mercado (falla de hardware, sabotaje, evacuación del centro del control)

En el MISO se soporta en el mercado de reservas operativas para responder a los requerimientos del sistema. Básicamente, se consideran dos tipos: reservas para la regulación y reservas para contingencias. Las reservas de regulación deben tener un tiempo de respuesta menor a 5 minutos y disponible en la red (AGC). Las reservas para contingencias o emergencias deben tener un tiempo de respuesta menor a 10 minutos y pueden existir recursos disponibles o no en la red.

De acuerdo con los requerimientos de confiabilidad, MISO implementa dos indicadores:

- IROL (límite operativo de confiabilidad interconectada - Interconnected Reliability Operating Limit) que se define como un límite de operación del sistema que, si es violado, pueda llevar a inestabilidad, o fallas en cascada que pueden impactar adversamente la confiabilidad de la red eléctrica de potencia. MISO lleva a cabo un análisis IROL y SOL (Límites de operación del sistema-System Operating Limits) en horizontes de tiempo de planeación y operación. El caso base para el estudio generalmente usa pronósticos de nivel de carga diversificada y no diversificada.
- SOL todas las instalaciones que no sean consideradas IROL serán consideradas SOL.

Estos indicadores se utilizan bajo el mecanismo de curva de demanda con restricciones de transmisión. En la cual se definen penalizaciones en función de las violaciones de las restricciones de transmisión para reducir variaciones importantes de los precios y reducir los costos de congestión. En la Figura I-5 se muestra la clasificación implementada por MISO para valorar las violaciones a las restricciones de transmisión.

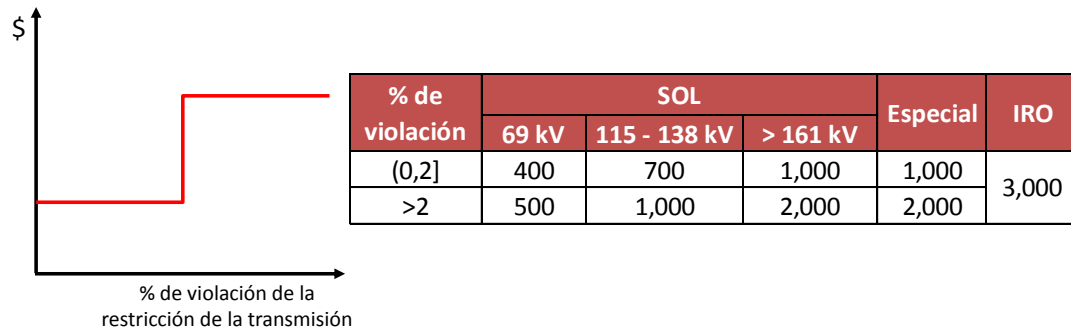


Figura I-5: Precio de la penalidad por restricción (\$/MWh).

Además, el MISO define un conjunto de recursos y su orden de prioridad para enfrentar las posibles contingencias que se presenten en el sistema. Básicamente considera tres estados de requerimientos de capacidad. El estado normal (uso de los recursos para abastecer la demanda desde el punto de vista económico), el estado de alerta de emergencia y el estado de evento de emergencia. En la Figura I-6 se muestra el orden de prioridad en que son utilizados los recursos disponibles en el MISO.

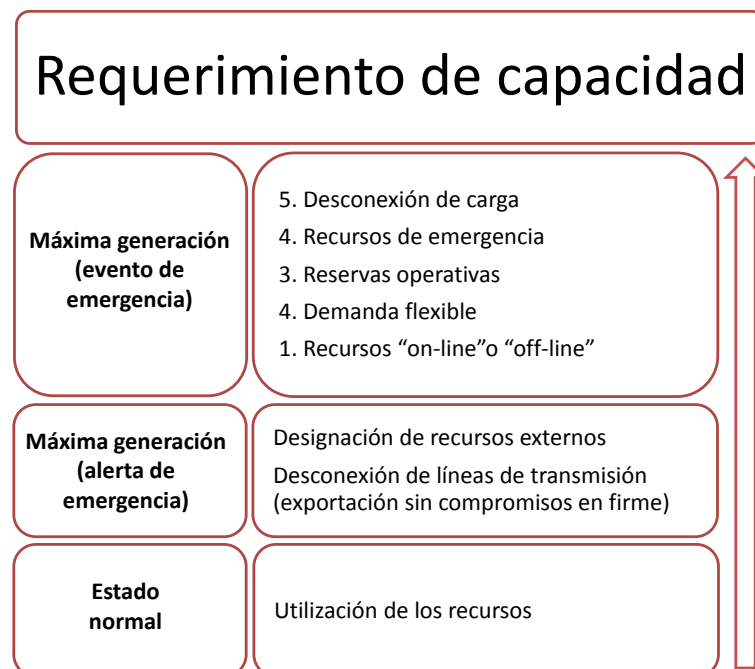


Figura I-6: Planeación de los recursos de operación ante contingencias.

I.3. Referencias

Reliability Operating Procedures

<https://www.misoenergy.org/MARKETSOPERATIONS/RELIABILITYOPERATINGPROCEDURES/Pages/ReliabilityOperatingProcedures.aspx>

Reliability Plan

http://www.nerc.com/comm/OC/ORS%20Reliability%20Plans%20DL/MISO_Reliability_Plan_06_01_2014%20clean%20v19b.pdf

Reliability Assessment Commitment Process (RAC)

http://home.eng.iastate.edu/~jdm/ee458_2011/RAC%20White%20Paper.pdf

Reliability Subcommittee (RSC)

<https://www.misoenergy.org/STAKEHOLDERCENTER/COMMITTEESWORKGROUPSTASKFORCES/RSC/Pages/home.aspx>

Abnormal Operating Procedures

<https://www.misoenergy.org/MarketsOperations/ReliabilityOperatingProcedures/Pages/AbnormalOperatingProcedures.aspx?ProcType=RTO-AOP>.

Anexo J: Estados Unidos (NYISO)

J.1. Descripción del mercado eléctrico

El NYISO opera bajo un área regional, la cual se clasifica como Área de Control de Nueva York (NYCA) formando de esta manera parte del sistema de la interconexión del este (principalmente el sistema eléctrico interconectado que cubren la mayor parte del este de E.E.U.U. y Canadá).

NYISO es una entidad privada independiente que opera el sistema eléctrico y administra el mercado. Desde el año 1999, NYISO es el encargado de operar el sistema de transmisión de Nueva York. Dentro de las funciones de operación y administración del NYISO, se debe garantizar la confiabilidad y desde el punto de vista de planificación realizar los planes regionales de expansión de la transmisión.

El NYISO consideran tres mercados principales, el mercado del día siguiente (48%), el mercado en tiempo real (2%) y el mercado de transacciones bilaterales (50%). Además, el mercado de servicios auxiliares y los servicios por el uso de la transmisión.

Las entidades que regulan y supervisan al ISO-NE son la FERC (*Federal Energy Regulatory Commission*), la NERC (*North American Electric Reliability Corporation*), el NYSRC (*New York State Reliability Council*) y el NPCC (*Northeast Power Coordinating Council*). Las dos últimas entidades están relacionadas con los lineamientos para dar cumplimiento a los requerimientos de confiabilidad, la promoción y los procedimientos.

J.2. Matriz de energía eléctrica

A finales del 2013, la capacidad total aproximada de NYISO fue de 37.920 MW. El mayor aporte, en términos de capacidad, fue el gas natural con (20.973 MW) seguida de la hidráulica (5.683 MW) y la nuclear (5.410 MW). Los otros recursos representan aproximadamente un 15%, se destacan principalmente 2.505 MW a base de Diesel o sus derivados, 1.548 MW a base de carbón, 1.367 MW eólicos y 402 MW a base de procesos orgánicos o cogeneración. En la Figura J-1 se presenta la capacidad instalada de energía eléctrica en Centroamérica a finales de 2013 (NYISO, 2014).

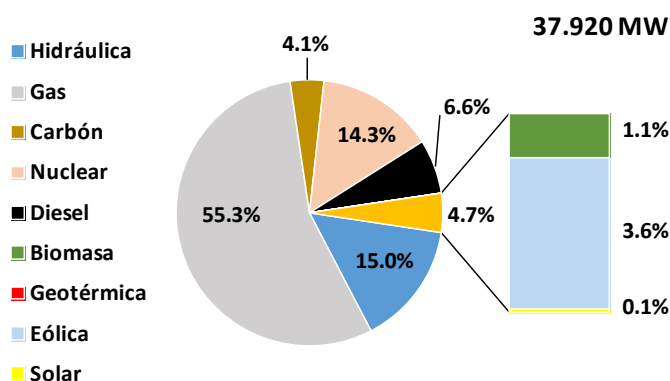


Figura J-1: Capacidad instalada (NYISO, 2014)

En la Figura J-2 se ilustra la composición de la matriz de energía eléctrica a 2013. De acuerdo a lo descrito en la oferta de capacidad, el gas natural fue el recurso energético que

más aportó a la matriz con 57.843 GWh seguido por la nuclear con 44.756 GWh, 26.397 GWh a base de centrales hidráulicas, el Carbón con 4.494 GWh y la eólica con 3.451 GWh. Los demás recursos energéticos no superaron el 2.5% de la generación de energía eléctrica, la cual en total alcanzó 140.339 GWh durante el 2013 (NYISO, 2014).

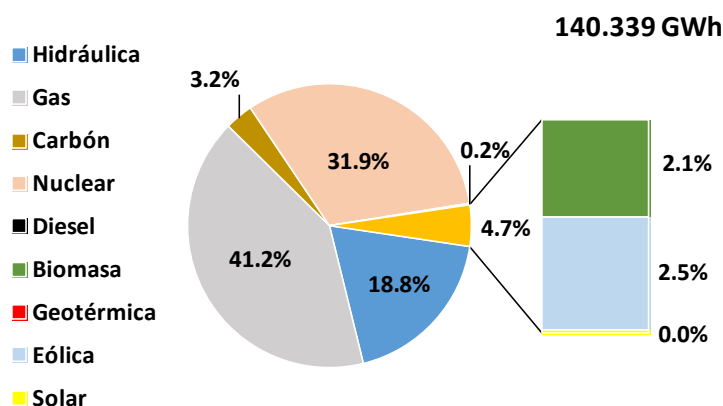


Figura J-2: Generación de energía (NYISO, 2014)

J.2.1. Sistema de transmisión de energía eléctrica

El sistema de transmisión del PJM se compone de los activos de líneas y subestaciones con una tensión nominal superior a 230 kV. El sistema principal cuenta con líneas de transmisión a 345 kV, 500 kV y 765 kV. En la actualidad, PJM cuenta aproximadamente 17.700 km de líneas de transmisión. En la Figura J-3, se muestra a modo referencial el sistema de interconexión del este. (NYISO, 2014).

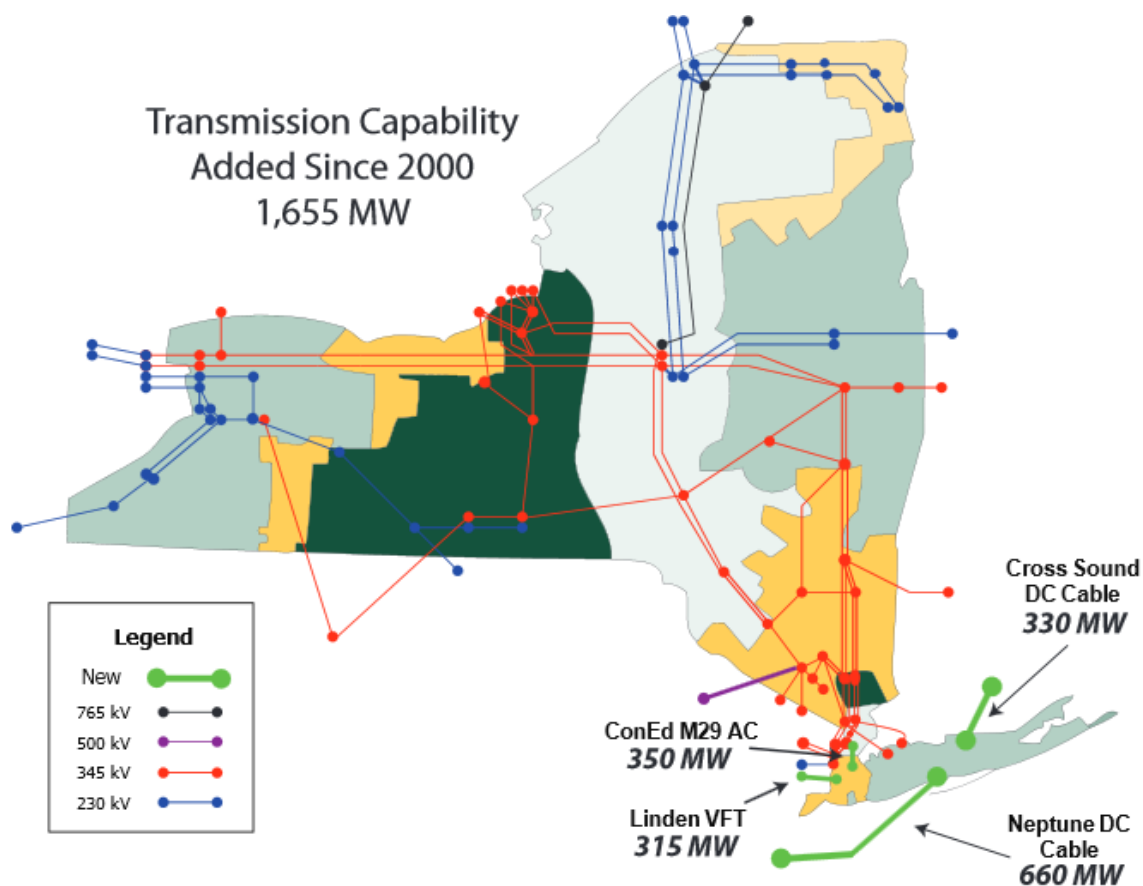


Figura J-3: Mapa del sistema de transmisión NYISO.

Tomado de http://www.pennenergy.com/content/dam/Pennenergy/online-articles/2013/December/ZEData_NYISO_5.png

J.3. Operación del sistema de potencia

NYISO opera bajo una metodología de respuesta en tiempo real, garantizando el flujo de potencia a los usuarios del sistema sin importar las eventualidades que ocurran en el mismo.

En esta sección se aborda el funcionamiento del Sistema de Transmisión de NYISO ya sea en el estado normal o estado de advertencia. Los siguientes son los requisitos y directrices:

- Garantizar límites de funcionamiento del Sistema de Transmisión de NYISO.
- Estrategias de control correctivas.
- Reducción y restricciones en el servicio de transmisión.
- Considerar la influencia de las perturbaciones magnéticas solares en el sistema eléctrico.

A su vez, se considera la siguiente clasificación para determinar el estado del sistema:

- Límite térmico (MW, verano / invierno): normal, emergencia a largo plazo (4 horas dentro de un periodo de 24 horas), emergencia a corto plazo (15 minutos).

- Límite de tensión (kV): Pre-contingencia (alto/bajo), post-contingencia (alto/bajo).
- Límite de frecuencia (Hz): normal (alta/baja).
- Límite de transmisión.

El NYISO considera un despacho en tiempo real con base en un modelo de despacho de seguridad con restricciones considerando múltiples períodos, donde se optimiza y se soluciona simultáneamente el suministro de la demanda (mínimo costo de oferta base), las reservas operativas y requerimientos de la regulación cada cinco minutos. Los requerimientos de confiabilidad y la lista de mérito. En la Figura J-4 se muestran los procesos que se incluyen en la operación del sistema.

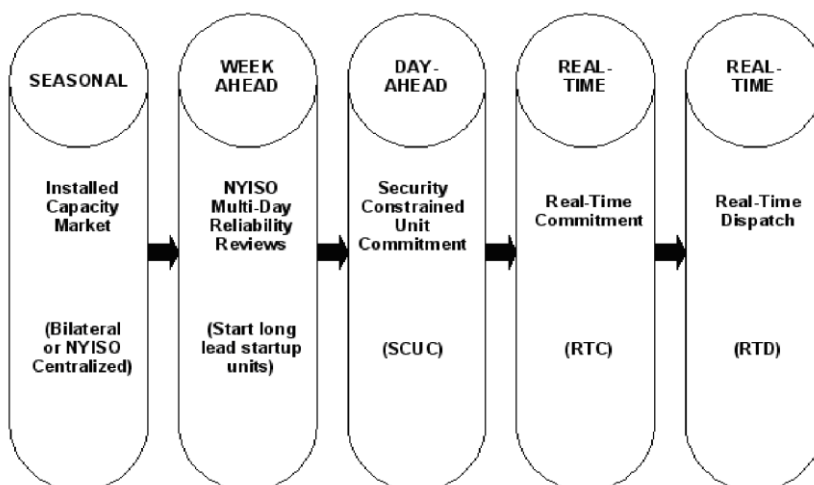


Figura J-4: Procesos en la operación del NYISO.

Tomado de http://www.nyiso.com/public/webdocs/markets_operations/documents/Manuals_and_Guides/Guides/User_Guides/mpug.pdf

J.3.1.Descripción de la confiabilidad

La confiabilidad se define como el grado de rendimiento del sistema eléctrico de potencia que resulta de la entrega de electricidad a los clientes dentro de los estándares aceptados y en la cantidad deseada. La Confiabilidad puede ser medida por la frecuencia, la duración y magnitud de los efectos adversos en el suministro eléctrico. La confiabilidad del sistema eléctrico puede ser abordada considerando dos aspectos básicos y funcionales del sistema eléctrico - suficiencia y seguridad (NYSRC RR).

- 1) Adecuación - Capacidad del sistema eléctrico para abastecer las necesidades globales de la demanda eléctrica y de energía de los clientes en todo momento, teniendo en cuenta las interrupciones programadas y no programadas razonablemente esperadas de elementos del sistema.
- 2) Seguridad - La capacidad del sistema eléctrico para soportar perturbaciones tales como cortocircuitos eléctricos o pérdida imprevista de los elementos del sistema.

Las reglas, normas, procedimientos y protocolos desarrollados y promulgados por el Consejo de Confiabilidad del Estado de Nueva York (NYSRC), se llevan a cabo con

conformidad con la Corporación de Confiabilidad Eléctrica de Norteamérica (NERC siglas del inglés), el Consejo de Coordinación de energía del nordeste (PNCC) y la FERC.

En el NYISO una contingencia se entiende como una falla real o un corte de un componente del sistema, tal como: un generador, línea de transmisión, interruptor automático, interruptor u otro elemento eléctrico. Una contingencia también puede incluir múltiples componentes, que están relacionados por situaciones que conducen a interrupciones de componentes simultáneas.

Regla de Confiabilidad Local (LRR) - Normas de confiabilidad de los propietarios individuales de transmisión que se basan en la satisfacción de las preocupaciones específicas de confiabilidad en áreas limitadas del sistema de energía del estado de NY, incluyendo las condiciones especiales que se aplican a las plantas nucleares, como los requisitos de concesión de licencias de la NRC, y los requisitos especiales que se aplican a la zona metropolitana de la ciudad de Nueva York. (NYISO / NYSRC Acuerdo sección 2.1 y sección 4.1). En la práctica, todas las Reglas Confiabilidad NYSRC son aplicables al NYISO, muchas de las cuales también se aplican a uno o más tipos de participantes del mercado de NY.

J.3.2. Confiabilidad en la operación

La confiabilidad de la operación del sistema de energía requiere una vigilancia constante, y el sistema eléctrico del estado de Nueva York presenta desafíos únicos. La potencia normalmente fluye desde el norte y el oeste de Nueva York a los centros de población en la parte sureste del estado. Sin embargo, no siempre está disponible suficiente capacidad de transmisión creando congestión en el sistema. La mezcla de recursos de suministro disponibles para satisfacer la demanda de electricidad de Nueva York es muy variada, y el equilibrio de esos recursos es diferente en cada región del estado. En ese contexto, aproximadamente cada 15 minutos, se evalúa el despacho con el fin de asegurar que la programación de la generación satisfaga todos los requerimientos de confiabilidad.

El NYISO compromete recursos adicionales para satisfacer las necesidades de confiabilidad de cada uno de los sistemas locales. Los propietarios de la transmisión deben notificar al NYISO los requerimientos del sistema hasta la 1:00 AM, antes de que se cierre el mercado de Day-Ahead, para permitir el ingreso de estos recursos al sistema. El NYISO comprometen únicamente las unidades de generación por razones de confiabilidad a petición de los propietarios (agentes) o por la necesidades de confiabilidad del sistema, denominadas como unidades “DARU” que inglés significa Day-Ahead Reliability Units.

EL NYISO realiza el despacho económico con restricciones de seguridad (SCUC de las siglas en inglés), se optimiza las ofertas considerando la demanda sobre el despacho del día para preservar la confiabilidad del sistema, y asegurar que los recursos suficientes estén disponibles para satisfacer la demanda pronosticada y los requerimientos de reserva. Cuando los propietarios notifican al NYISO la necesidad de una unidad para confiabilidad, el SCUC primero evaluará el generador para su posible compromiso económico. Si es económico, el compromiso de la unidad no será considerado un compromiso de confiabilidad. El compromiso por razones de confiabilidad convierte la unidad a un DARU. La petición de un DARU por el propietario o el NYISO anula una notificación de tiempo de encendido de un generador.

El NYSRC es responsable de establecer la capacidad instalada que es requerida anualmente a nivel estatal con el fin de garantizar la disponibilidad de los recursos necesarios. Entre los factores que deben considerarse en el cálculo de la ICR son las características de la carga, la incertidumbre en la carga pronóstico, cortes y valoraciones de las unidades generadoras, los efectos de las interconexiones a otras áreas de control y capacidades de transferencia dentro de la NYCA. El informe anual en todo el estado ICR se establece mediante la aplicación de reglas confiabilidad. El NYSRC establecerá el requisito de IRM para la NYCA, de tal manera que la probabilidad (o riesgo) de desconectar cualquier carga firme debido a las deficiencias de los recursos no se presente más de una vez cada diez años.

La evaluación de la confiabilidad requiere un análisis de seguridad de la mayor parte de instalaciones de transmisión de energía (BPTFs). Para el RNA (Reliability Needs Assessment), NYISO utiliza una lista BPTF que incluía todas las instalaciones clasificadas como parte de la red eléctrica de transporte (BPS), de conformidad con los criterios expuestos en PNCC A-10. Por otra parte, NYISO realiza un análisis de contingencia AC de los BPTFs para la prueba de violaciones térmicas y de bajo voltaje pre y post-contingencia. Además, se realiza un análisis más amplio para la evaluación de contingencia crítica y límite de transferencia, utilizando las curvas potencia-tensión (P-V), descritas por NYISO. El impacto de los generadores críticos sobre límites de transferencia también se cuantifica y se utiliza en los análisis de Simulación de Confiabilidad Multi Área (MARS, por su sigla en inglés).

J.4. Referencias

2014 Load and Capacity Data Report - NYISO

http://www.nyiso.com/public/webdocs/markets_operations/services/planning/Documents_and_Resources/Planning_Data_and_Reference_Docs/Data_and_Reference_Docs/2014_GoldBook_Final.pdf

2013 Load and Capacity Data Report - NYISO

http://www.nyiso.com/public/webdocs/markets_operations/services/planning/Documents_and_Resources/Planning_Data_and_Reference_Docs/Data_and_Reference_Docs/2013_GoldBook.pdf

http://www.nyiso.com/public/webdocs/media_room/publications_presentations/Power_Trends/Power_Trends/Child_Power_Trends_Presentation_2014/Presentation%20-%20Power%20Trends%202014.pdf

NYISO Overview

<http://www.nysrc.org/pdf/Reliability%20Rules%20Manuals/RR%20Manual%2033%20April%2010%202014%20Final.pdf>

Anexo K: Estados Unidos (PJM)

K.1. Descripción del mercado eléctrico

El mercado de PJM incluye a 13 estados, Delaware, Illinois, Indiana, Kentucky, Maryland, Michigan, New Jersey, North Carolina, Ohio, Pennsylvania, Tennessee, Virginia, West Virginia y además el Distrito de Columbia.

PJM es una entidad privada independiente que opera el sistema eléctrico y administra el mercado. Desde el año 2000, PJM es el encargado de operar el sistema de transmisión regional. Dentro de las funciones de PJM, también se incluye la elaboración de los planes regionales de expansión de la transmisión, gestionar la congestión y garantizar la confiabilidad.

En el PJM, se consideran tres mercados principales, el mercado en tiempo real (mercado spot y el mercado de servicios auxiliares), el mercado del día siguiente y el mercado financiero. Además, el mercado de derechos financieros de transmisión y de capacidad en la generación.

Las entidades que regulan y supervisan a PJM son la FERC (Federal Energy Regulatory Commission), la NAESB (North American Energy Standards Board), la NERC (North American Electric Reliability Corporation). Dado que PJM abarca diversos estados, en algunos de los estados la SERC (The SERC Reliability Corporation) monitorea el cumplimiento de las normas de confiabilidad. Cabe destacar que desde el 2008 se creó una unidad independiente "Monitoring Analytics" para monitorear y evaluar el mercado de PJM.

K.1.1. Matriz de energía eléctrica

En el mercado PJM, la capacidad total aproximada a finales del 2013 fue 188.937 MW. El mayor aporte, en términos de capacidad, es el Carbón (75.560 MW) seguido del Gas Natural (53.049 MW) y las centrales nucleares (33.077 MW). Los otros recursos representan aproximadamente un 12%, de los cuales 11.314 MW corresponden al Diesel, 8.107 MW a base de recursos hídricos, 6.549 MW eólicos y 1.032 MW biomasa/desechos. En la Figura K-1 se presenta la capacidad instalada de energía eléctrica en el mercado de PJM a finales de 2013 (PJM, 2014).

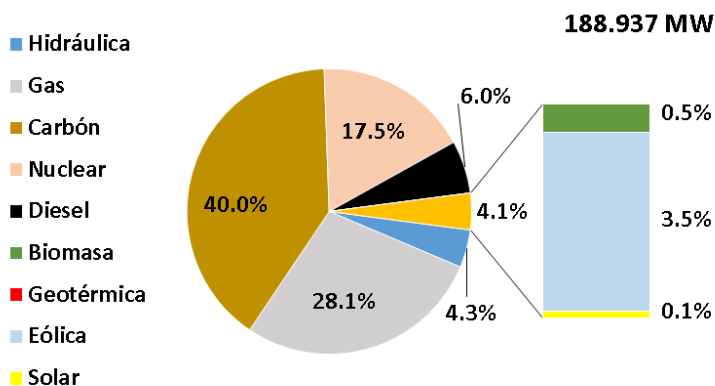


Figura K-1: Capacidad instalada (PJM, 2014)

En la Figura K-2 se ilustra la composición de la matriz de energía eléctrica a 2013. De acuerdo a lo descrito en la oferta de capacidad, el Carbón fue el recurso energético que más aportó a la matriz de energía con 353.464 GWh seguido por el Gas con 127.727 GWh, la energía nuclear con 277.278 GWh, la eólica con 14.085 GWh, la hidráulica con 14.085 GWh y la biomasa con 7.416 GWh. Los demás recursos energéticos no superaron el 2% de la generación de energía eléctrica, la cual en total alcanzó 797.100 GWh durante el 2013 (PJM, 2014).

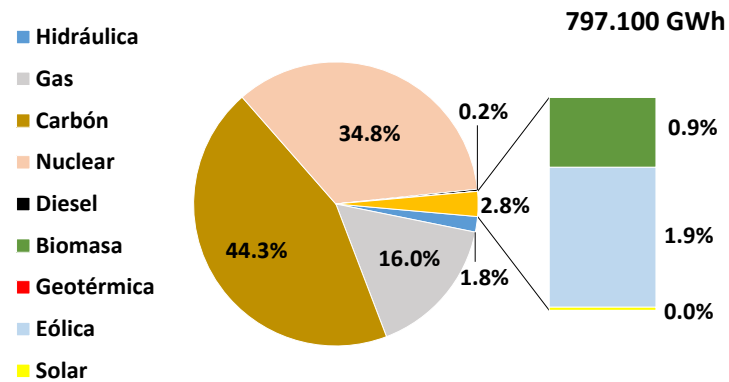


Figura K-2: Generación de energía (PJM, 2014)

K.1.2. Sistema de transmisión de energía eléctrica

El sistema de transmisión del PJM se compone de los activos de líneas y subestaciones con una tensión nominal superior a 230 kV, aunque en los estudios de operación y planificación regional se incluyen activos desde 100 kV (161 kV, 138 kV, y 115kV). El sistema principal cuenta con líneas de transmisión a 345 kV, 500 kV y 765 kV. En la actualidad, PJM cuenta con 100.670 km de líneas de transmisión. En la Figura K-3, se muestra a modo referencial el sistema de transmisión de PJM. (PJM, 2014).

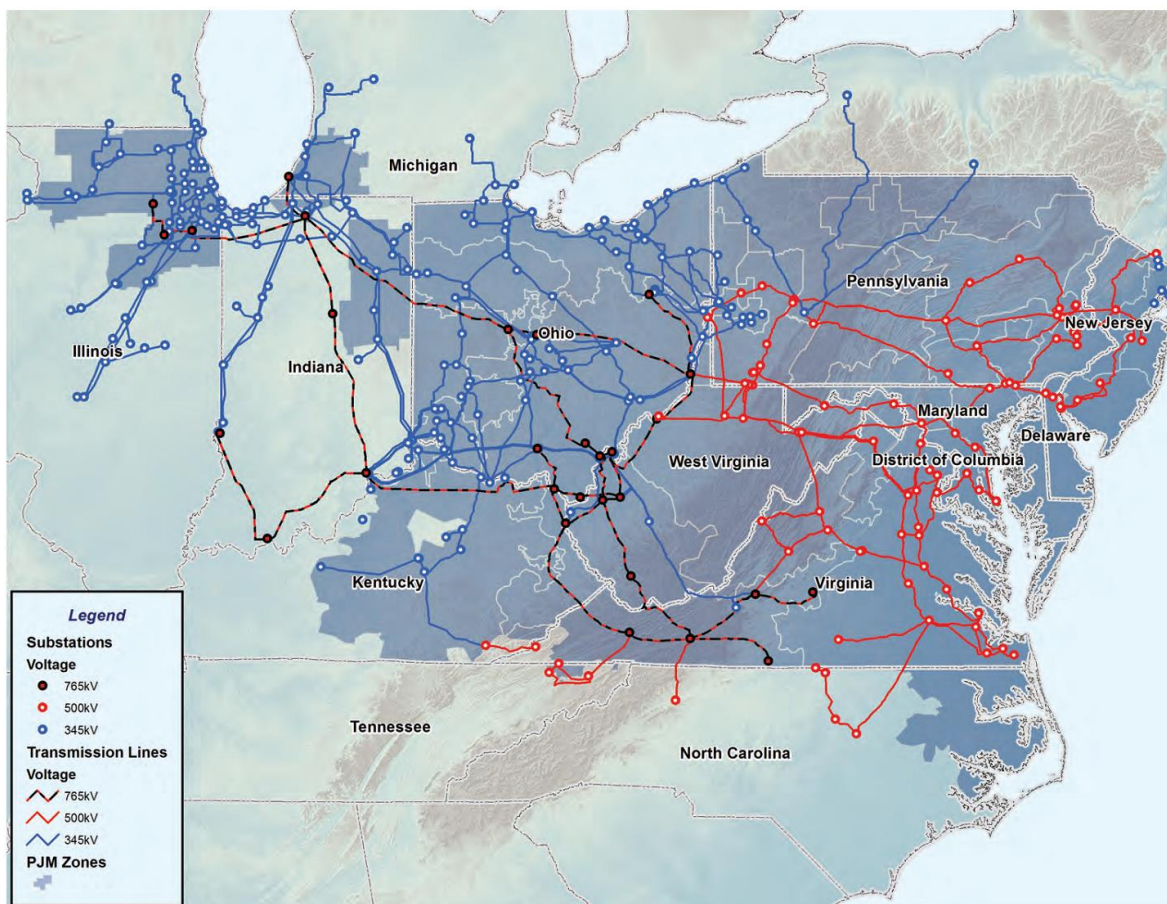


Figura K-3: Mapa del sistema de transmisión PJM.

Tomado de <http://www.pjm.com/~media/documents/reports/rtep-plan-documents/2014-input-assumptions-white-paper.ashx>

K.2. Operación del sistema de potencia

La operación del sistema en PJM, es basada en diferentes tareas, como lo son la programación de la generación dependiente de los resultados del mercado diario; también operaciones en tiempo real, por medio de las cuales se mantiene el equilibrio entre generación y demanda, ajustando la programación de los generadores o de los intercambios, para esto son calculados los precios LMP (locational marginal pricing) basándose en la situación actual del sistema. En caso de existencia de congestiones en la red de transporte, PJM se ve obligado a despachar a generadores más caros (que no habrían resultado despachados en ausencia de congestiones) para no sobrepasar la capacidad de las líneas.

K.2.1. Descripción de la confiabilidad

Se define por Confiabilidad, el grado de rendimiento del sistema eléctrico de potencia, que resulta de la entrega de electricidad a los clientes dentro de los estándares aceptados y en la cantidad deseada. La confiabilidad se puede medir por la frecuencia, la duración y magnitud de los efectos adversos en el suministro eléctrico.

Los principios y las normas establecidas por NERC o Reliability First Corporation definen, entre otras cosas, una pérdida aceptable de la carga debido a la generación inadecuada o capacidad de transmisión.

En PJM, existe un plan acordado de cuatro niveles entre Allegheny Power System (APS), PJM y Virginia Power Company (VAP), en el que las áreas de control ayudan a mantener la confiabilidad interregional del sistema. PJM es responsable de la confiabilidad del sistema regional, que incluye la responsabilidad, tanto para el Sistema Eléctrico de Potencia, y las instalaciones de bajo voltaje que se han entregado a PJM para el control operacional. Las funciones PJM asociadas con la confiabilidad del Sistema Eléctrico de Potencia, incluyen la revisión y aprobación de las instalaciones planeadas, cortes de líneas de transmisión y las interrupciones de suministro en base a las condiciones actuales y proyectadas del sistema, monitoreo en tiempo real de la carga de la información y el cálculo de las cargas de post-emergencia en el sistema de transmisión, administración de los procedimientos de reducción de carga, la reexpedición de una generación, y ordenar la restricción de las transacciones y/o carga.

K.2.2. Confiabilidad en la operación

PJM cuenta con un manual de planeamiento de operación (M-38) que se enfoca en cómo se espera que la compañía PJM y sus miembros lleven a cabo el plan de coordinación de confiabilidad de PJM.

PJM hace estudios de operación por temporadas (se hacen dos estudios al año-verano e invierno) cuyo propósito es determinar la capacidad del sistema de PJM para operar confiablemente bajo las normas NERC, RFC, y SERC. Los resultados del estudio se basan en condiciones asumidas del sistema que difieran de las condiciones actuales de operación debido a generación no planeada o cortes en la transmisión, los efectos en la carga de climas fuera de estación y disponibilidad de unidades por encima de lo que se había simulado en el estudio.

También se hacen estudios y evaluaciones interregionales. PJM participa en una serie de estudios y evaluaciones interregionales preparados con el auspicio del ERAG (grupo de evaluación de la confiabilidad del Este). Además de los estudios de temporada, el ERAG también realizan evaluaciones a mediano y largo plazo sobre una base ad-hoc (el término Ad-hoc se usa para referirse a algo que es adecuado sólo para un determinado fin o en una determinada situación. Es decir, algo específico). Se llevan a cabo tres foros de estudio interregionales para evaluar el rendimiento esperado e identificar tendencias en el comportamiento térmico y de reactivos de la red. Estos estudios son una fuente importante de información para proyectar condiciones en los picos de las estaciones futuras.

Se hace coordinación de fallas (interrupciones) en la generación y la transmisión de manera que no violen los criterios de confiabilidad de PJM y los criterios del mercado que no sólo se limita a la reducción de potencia; Se incluyen también cambios en la información de la curva D (D-Curve), estado de la regulación de voltaje y otras fallas en equipos que puedan ocasionar la salida de varios generadores en una planta específica.

El propósito de los análisis de confiabilidad de corto plazo es asegurar que se puede llevar a cabo un plan exhaustivo de operación que satisfaga todos los requerimientos de confiabilidad. Tales análisis traen consigo información disponible sobre los cortes, topología

del sistema, pronóstico de carga, compromiso de las unidades, y transferencias programadas como entradas para el análisis.

De acuerdo con el manual de coordinación de confiabilidad (M-37), PJM tiene unos indicadores como:

- IROL (límite operativo de confiabilidad interconectada - Interconnected Reliability Operating Limit) que se define como un límite de operación del sistema que, si es violado, pueda llevar a inestabilidad, o fallas en cascada que pueden impactar adversamente la confiabilidad de la red eléctrica de potencia. PJM lleva a cabo un análisis IROL y SOL (Límites de operación del sistema-System Operating Limits) en horizontes de tiempo de planeación y operación. El caso base para el estudio generalmente usa pronósticos de nivel de carga diversificada y no diversificada. La metodología operacional de PJM para determinar los IROL simula transferencias a través de una instalación o combinación de éstas y comparando violaciones térmicas y de voltaje. Las violaciones térmicas que no resulten en violaciones generalizadas de voltaje se controla mediante procedimientos para tomar acciones de emergencia como alivio de carga para recuperar flujos.
- SOL todas las instalaciones que no sean consideradas IROL serán consideradas SOL.

Un procedimiento que realiza PJM cuando se determina condiciones de sobrecarga en parte de alguna instalación se lleva a cabo procedimientos de alivio de carga en la transmisión para restaurar el servicio bajo límites seguros de operación.

PJM cuenta con un plan de confiabilidad consistente con las normas de la NERC y la RRO (organización de confiabilidad regional-Regional Reliability Organization) que incluye procedimientos para operaciones de emergencia, de día actual y de día siguiente, restauración del sistema, acuerdos de coordinación e intercambio de datos.

K.3. Referencias

PJM, PJM Manual 35: Definitions and Acronyms. April 2014.

<http://www.pjm.com/~media/documents/manuals/M35.ashx>

NERC, NERC Rules of Procedure - Effective 1-30-2014

<http://www.nerc1.org/Documents/Compliance/NERC%20Rules%20of%20Procedure%20-%20Effective%201-30-2014.pdf>

PJM, PJM Manual -37 Reliability Coordination. April 2013

<http://www.pjm.com/~media/documents/manuals/m37.ashx>

PJM, PJM Manual -38: Operations Planning. December 2012

<http://www.pjm.com/~media/documents/manuals/m38.ashx>.

Anexo L: Nueva Zelanda (TRANSPOWER)

L.1.Descripción del mercado eléctrico

La estructura del mercado eléctrico de Nueva Zelanda se encuentra conformado por 3 sectores: generación, transmisión, distribución. La comercialización de energía se realiza en dos mercados, el mercado minorista en donde los participantes que compran la electricidad al por mayor y en lo venden a los consumidores en sus instalaciones individuales y el mercado mayorista que está compuesto por dos mercados: el mercado spot y el mercado de contratos en donde los generadores compiten por el derecho a generar para satisfacer la demanda, y los minoristas compran electricidad para en venta a los consumidores.

Las entidades del sector eléctrico son el Ministerio de Energía y Recursos (Ministry of Energy and Resources), la Autoridad Eléctrica (*Electricity Authority*) y el operador del sistema es Transpower. La “Electricity Authority” es el organismo que promueve la competencia, la confiabilidad de suministro y la operación eficiente del sector eléctrico de Nueva Zelanda para el beneficio a largo plazo de los consumidores. Los procedimientos y normas están contenidos bajo el *Electricity industry Act 2010*. El código (*The Code*) de participación del sector eléctrico (*Electricity Industry Participation Code*) aprobado por el Ministerio de Energía y Recursos define las funciones y operaciones del sector en virtud del *Electricity industry Act 2010*. En este se definen las políticas asociadas a operación, seguridad de suministro y servicios complementarios.

El operador del sistema es Transpower y se encarga de la programación en tiempo real y el despacho de la generación para satisfacer la demanda y garantizar los estándares de calidad y seguridad de suministro definidos por ley. Las políticas de seguridad se encuentran definidas en el *Transpower’s connection contract*. Adicionalmente el *Policy Statement and Procurement Plan*, proporciona la información detallada sobre las políticas de seguridad.

Finalmente el mercado cuenta con instrumentos financieros de cobertura (*Hedge Market*), utilizada para gestionar la volatilidad de los precios del mercado spot tanto para generadores como compradores de electricidad. Las coberturas son definidas en el código (*The Code*) en el código como los contratos de gestión de riesgos. Las coberturas se acuerdan ya sea directamente entre las partes (conocidas como *Over-The-Counter* - OTC) o mediante compras de derivados de la Bolsa de Valores de Australia (ASX) mercado de futuros de electricidad. También existe un mecanismo especializado independiente denominado FTR (Financial Transmission Rights) para ayudar a las partes a gestionar el riesgo que enfrentan por parte de las grandes e impredecibles diferencias de los precios mayoristas de la electricidad entre las islas Norte y Sur.

L.1.1. Matriz de energía eléctrica

A finales del 2013, la capacidad instalada total efectiva en Nueva Zelanda fue de 7.082 MW. El mayor aporte en términos de capacidad, es la hidroelectricidad (2.846 MW) seguida del gas natural (1.500 MW), el carbón (1.000 MW) y la geotermia (888 MW). Los otros recursos representan cerca del 12% de la matriz, de los cuales 367 MW corresponden a cogeneración, 326 MW eólicos y 155 MW corresponden a Diésel.

En la Figura L-1 se presenta la capacidad instalada de energía en Nueva Zelanda a diciembre de 2013 (Transpower, 2014).

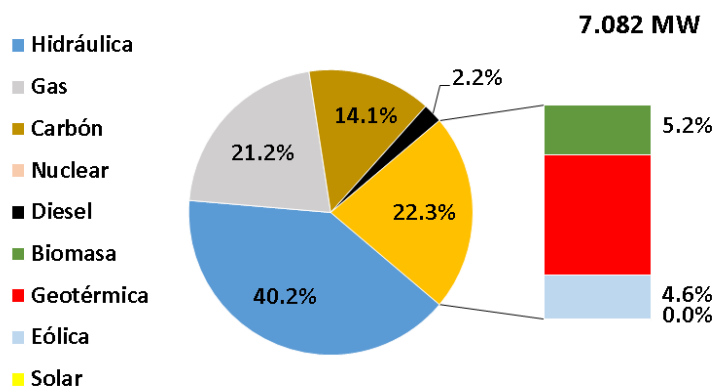


Figura L-1: Capacidad instalada (Transpower, 2014)

En la Figura L-2 se ilustra la composición de matriz de energía eléctrica en 2013. Se observa que se mantiene la hidroelectricidad como el recurso energético que más aporta a la matriz de generación con 22.815 GWh seguido el gas natural con 8.099 GWh, la geotermia con 6.053 GWh, carbón con 2.242 GWh muy cercano a los 1.997 GWh eólicos. Los demás recursos energéticos alcanzan el 1.5% de la generación eléctrica, la que alcanzo el 2013 lo 41.844 GWh.

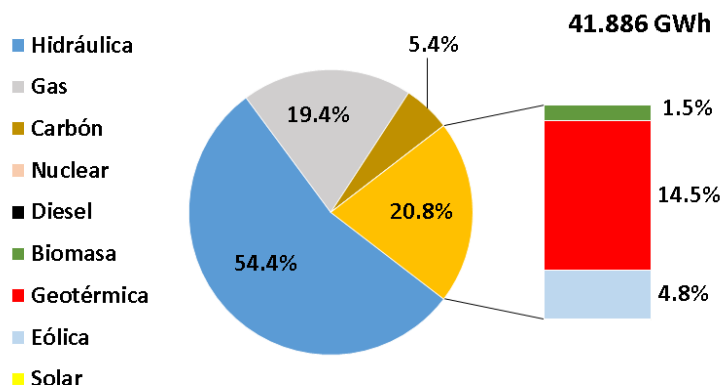


Figura L-2: Generación de energía (Transpower, 2014)

L.1.2. Sistema de transmisión de energía eléctrica

Red de transmisión HVAC de Nueva Zelanda suministra la mayor parte de los principales centros de carga, y se compone de una red troncal de red de líneas de transmisión de 220 kV que se extiende lo largo de cada isla.

También hay una red de 110 kV que se utiliza generalmente en paralelo al sistema 220 kV. El sistema de 110 kV era la columna vertebral cuadrícula original, en gran parte sustituidas por la introducción de la red de 220 kV desde la década de 1950. El sistema de 110 kV ahora se utiliza sobre todo para la transmisión de algunas regiones que no disponen de 220 kV, o para la sub-transmisión a las subestaciones dentro de una región.

Figura L-3 y la Figura L-4 muestran los mapas de la red de transporte, tanto para las Islas Norte y Sur y en la Tabla L-1 se resumen los principales activos del sistema de transmisión.

Tabla L-2: Resumen de activos de las redes de transmisión en Nueva Zelanda

Descripción de activos de transmisión	Descripción
Longitud de las líneas de transmisión	11,764 km
Número de subestaciones (incluyendo HVDC)	178
Niveles de tensión de las líneas HVAC	220, 110, 66, 50 kV
Niveles de tensión de las líneas HVDC	350 kV
Capacidad del enlace HVDC	1200 MW
Bancos de Capacitores y filtros	86
Bancos de transformadores	350
Condensadores síncronos	9
StaticVar Compensators/STATCOMS	8
Reactores shunt	3
Reactores serie	2



Figura L-3: Mapa del sistema de transmisión de Nueva Zelanda – Isla Norte (Transpower, 2014)



Figura L-3: Mapa del sistema de transmisión de Nueva Zelanda – Isla Sur (Transpower, 2014)

L.2. Operación del sistema de potencia

La Autoridad de Electricidad tiene una serie de funciones para facilitar el eficaz funcionamiento del día a día del sistema de energía y los mercados de conformidad con el Código de Participación del Sector Eléctrico (*"the Code"*), aprobado por el Ministro de Energía y Recursos. En virtud de la Ley del Sector Eléctrico de 2010, Transpower es el Operador del Sistema con la responsabilidad en el marco del 'Código' a la oferta y demanda de recursos coordinar para mantener la seguridad en tiempo real.

Garantizar la seguridad en tiempo real requiere que el operador del sistema programe y despache la electricidad para mantener continuamente un equilibrio entre la oferta y la demanda de electricidad, y evitar la interrupción del suministro. Para ello, el operador del sistema determina la combinación óptima de los generadores y proveedores de reserva de cada periodo de negociación (media hora). Luego, el operador del sistema indica los generadores de cuándo y cuánta electricidad para generar y gestionar cualquier evento que pueda hacer que el equilibrio entre oferta y demanda sea interrumpido.

Además de su papel de despacho en tiempo real, el rol de operador del sistema implica la planificación del sistema para diferentes períodos que van desde los años a minutos antes de la operación en tiempo real. Ejemplos de ello son la coordinación de generación y transmisión e interrupciones, facilitando la puesta en marcha de las nuevas plantas de generación, y la contratación de servicios auxiliares de apoyo a la operación del sistema de potencia.

L.2.1. Descripción de la confiabilidad

La seguridad del suministro (Security of Supply – SoS) hace referencia a la necesidad de contar con suficiente generación, capacidad de transmisión y suministro de combustible para almacenar (como el agua, gas y carbón) de manera de mantener el suministro normal a los consumidores.

Debido a que Nueva Zelanda es un sistema aislado y con alta dependencia de la generación hidroeléctrica, el principal riesgo para la seguridad del suministro es un escenario hidrológico seco (bajos niveles de energía en los lagos).

Si bien es responsabilidad de la industria de la electricidad proporcionar seguridad de suministro, es responsabilidad de la autoridad asegurar que el entorno normativo promueva que los consumidores se beneficien de un nivel eficiente de confiabilidad (por ejemplo, el costo de proporcionar la seguridad de suministro sea un adecuado *trade-off* frente a los costos y riesgos asociados con la pérdida de suministro).

Transpower, como operador del sistema, tiene la responsabilidad operativa de suministro de información sobre todos los aspectos asociados a la seguridad del suministro y la gestión de del suministro ante emergencias.

L.2.2. Confiabilidad en la operación

En referencia a las obligaciones de desempeño del operador del sistema, este deberá actuar como un operador razonable y prudente del sistema con el objetivo despachar los activos disponibles de manera de evitar fallas en cascada en el sistema que originen la pérdida de demanda y que surgen de (i) variaciones de frecuencia o tensión y (ii) desequilibrios de la oferta y demanda y en referencia a la frecuencia del sistema la que debe mantenerse

dentro de la banda normal de operación y de acuerdo a lo programado en donde se garantice que las variaciones momentáneas de frecuencia se mantengan entre los 47 Hertz y 52 Hertz.

El operador podrá solicitar a los participantes con el objetivo de identificar la naturaleza de fallas verificar el cumplimiento de las normas técnicas de seguridad y calidad de suministro en el punto de conexión a la red. Las mediciones solicitadas que deberán estar disponibles son las asociadas a:

- New Zealand Electrical Code of Practice (NZECP 36.1993) para los niveles de armónicos, en su versión última versión.
- Norma Australiana (AS2279.4 1991) para los niveles de flicker de tensión
- Hacer los esfuerzos necesarios y razonables para mantener la tensión de secuencia negativa en menos del 1%, y para asegurarse de que la secuencia negativa no sea superior al 2% en cualquier punto de la red.

En referencia a la seguridad de suministro se ha definido que el margen de reserva debe encontrarse entre el 14% y 16% en toda Nueva Zelanda, así mismo el margen de reserva en invierno para la isla sur es debe estar entre un 25,5% - 30%. Así mismo la capacidad de seguridad de suministro en invierno establece un margen entre los 630 – 780 MW en la isla norte.

En referencia a las variaciones momentáneas de frecuencia, éstas no excedan el equivalente estadístico en los siguientes niveles:

Tabla L-2: Rangos de frecuencia

Banda de Frecuencia (Hertz) (donde “x” sea la frecuencia durante una fluctuación momentánea)				Máximo número de ocurrencias por periodo (iniciados a partir del 1 de marzo de 2004)
52.00	>	x	≥ 51.25	7 en cualquier periodo de 12 meses
51.25	>	x	≥ 50.50	50 en cualquier periodo de 12 meses
49.50	≥	x	> 48.75	60 en cualquier periodo de 12 meses
48.75	≥	x	> 48.00	6 en cualquier periodo de 12 meses
48.00	≥	x	> 47.00	1 en cualquier periodo de 60 meses

En referencia a la entrega de información de previsión corto y mediano plazo y de todos los aspectos de la seguridad del suministro el operador debe preparar y publicar una previsión de la calidad de suministro y su política asociada. También debe:

- (i) preparar y publicar al menos anualmente una evaluación de la seguridad de suministro que contiene las previsiones de oferta y demanda detalladas de al menos 5 años, que asiste a las partes interesadas para evaluar si la seguridad energética de la norma de suministro y la seguridad de la capacidad de suministro cumplen con los estándares estándar;
- (ii) consultar con las personas que el operador del sistema considere que son representativos de los intereses de las personas que puedan verse afectadas de manera sustancial con la evaluación de seguridad elaborada antes de la publicación de dicha evaluación;
- (iii) preparar y publicar la información que asiste a los interesados para supervisar la capacidad de generación hidráulica y térmica, los activos del sistema de transmisión, combustibles primario y servicios auxiliares están siendo utilizados para gestionar los riesgos de escasez, incluidos los períodos secos prolongados; y
- (iv) publicar, en relación con la información publicada en los apartados (i) y (iii), con detalle suficiente los datos usados en los modelos, supuestos y metodologías que el operador del sistema ha utilizado para preparar esa información, de manera de permitir a los interesados a que recrean información (pero sin publicar información que sea confidencial, a cualquier participante);

L.3. Referencias

Transpower. (2014a) Annual Planning Report 2014, Sitio Web: <https://www.transpower.co.nz/resources/annual-planning-report-2014>

Electricity Authority, <http://www.ea.govt.nz/>

Electricity Authority. (2010a) Electricity Industry Participation Code
Sitio web: <http://www.ea.govt.nz/code-and-compliance/the-code/>

Electricity Authority. (2010b) Electricity Industry Act 2010
Sitio Web: <http://www.ea.govt.nz/code-and-compliance/act-and-regulations/>

Ministry of business, Innovation & Employment. (2013a) Energy in New Zealand, Modelling and Sector Trends. Sitio web: <http://www.med.govt.nz/sectors-industries/energy/energy-modelling/publications/energy-in-new-zealand-2013/Energy-in-New-Zealand-2013.pdf>.

* Mayores detalles de la política de seguridad y mecanismos de medición y exigencias están detalladas en el capítulo 7 del código.

Anexo M: Perú (COES)

M.1. Descripción del mercado eléctrico

El marco regulatorio del sector eléctrico peruano se rigen principalmente por las siguientes normas con rango de Ley: Ley de Concesiones Eléctricas 25.844/1992, la Ley para asegurar el desarrollo eficiente de la Generación Eléctrica 28.832/2008 y el Decreto Legislativo N° 1041/2008 (COES, 2014a). Las entidades del sector eléctrico son el Ministerio de Energía y Minas (MINEM), el Organismo Supervisor de la Inversión en Energía y Minería (OSINERGIM), el Centro Nacional de Planeamiento Estratégico (CEPLAN) y el Comité de Operación Económica del Sistema (COES).

La operación del sistema de potencia está bajo la responsabilidad del COES, entidad privada independiente, sin fines de lucro y con personería de Derecho Público e integrado por todos los agentes de Sistema Eléctrico Interconectada Nacional (SEIN). Las funciones del COES son coordinar la operación de corto, mediano y largo plazo del SEIN al mínimo costo y con el cumplimiento de los criterios de seguridad del sistema. A su vez, optimizar el uso de los recursos energéticos, así como planear la transmisión del SEIN y administrar el Mercado de Corto Plazo.

En cuanto a la operación del mercado de corto plazo del sistema, se consideran los decretos supremo 027-2011-EM Reglamento del Mercado de Corto Plazo de Electricidad, 020-97-EM Norma Técnica de Calidad de los Servicios Eléctricos (NTCSE), RD No. 014-2005-EM/DGE Norma Técnica para la Coordinación de la Operación en Tiempo Real de los Sistemas Interconectados, la RM N° 214-2011-MEM Código Nacional de Electricidad y los procedimientos para la programación de corto plazo.

M.1.1. Matriz de energía eléctrica

A finales del 2013, la capacidad total efectiva del SEIN fue de 7.813 MW. El mayor aporte, en términos de capacidad, es el gas natural (3.496 MW) seguida de la hidroelectricidad (3.171 MW). Los otros recursos representan aproximadamente un 15%, de los cuales 861 MW corresponden a Diesel, 140 MW a base de Carbón, 65 MW a base de bagazo/biogás y 80 MW a paneles fotovoltaico. En la Figura M-1 se presenta la capacidad instalada de energía eléctrica en Perú a finales de 2013 (COES, 2014a).

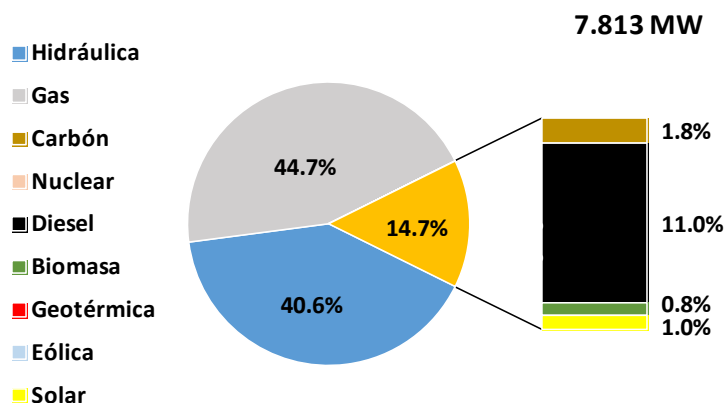


Figura M-1: Capacidad instalada (COES, 2014a)

En la Figura M-2 se ilustra la composición de la matriz de energía eléctrica en 2013, se observa que a diferencia de la capacidad instalada, el recurso energético que más aportó a la matriz de generación fue la hidroelectricidad con 21.129 GWh seguido por el gas natural con 17.027 GWh y el Carbón con 837 GWh. Los demás recursos energéticos no superaron el 1% de la generación de energía eléctrica, la cual en total alcanzó 39.669 GWh durante el 2013 (COES, 2014a).

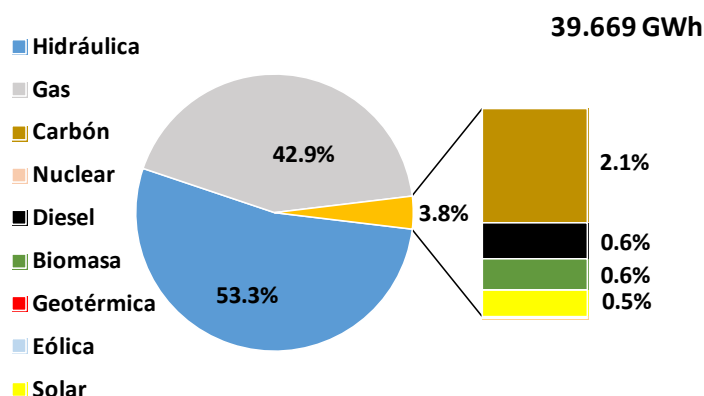


Figura M-2: Generación de energía (COES, 2014a)

M.1.2. Sistema de transmisión de energía eléctrica

El sistema de transmisión del Perú, SEIN, se identifican dos tipos de instalaciones principales, las cuales guardan relación con la metodología de inversión y remuneración de la actividad de transmisión. El Sistema Garantizado de Transmisión (SGT) y el Sistema Complementario de Transmisión (SCT). El SGT está conformado por las instalaciones del Plan de Transmisión cuya concesión y construcción sean el resultado de un proceso de licitación pública, mientras que el SCT de la iniciativa propia de uno o varios agentes. La actividad de la transmisión se rige bajo el Reglamento de Transmisión (Decreto Supremo No. 027, 2007), el cual establece los mecanismos para asegurar el reforzamiento y la expansión de los activos de transmisión en el SEIN.

En la actualidad, el sistema de transmisión se compone de 23.899 km de línea. El 6% corresponde a instalaciones de 500 kV, el 43% y 51% corresponden a instalaciones de 220/230 kV y menores a 22^o kV, respectivamente. En la Figura M-3, se muestra el SEIN vigente, en el cual se destaca que dicho sistema se caracteriza por ser principalmente radial (COES, 2014a).



Figura M-3: Mapa del sistema de transmisión - COES.

Tomado de <http://www.coes.org.pe/wcoes/coes/infoperativa/mapasein.aspx>

M.2. Operación del sistema de potencia

En el corto plazo, el COES realiza dos tipos de programaciones, la diaria y la semanal. En general, las programaciones del despacho diario (PDO) y semanal (PSO) tienen por objetivo operar el sistema minimizando los costos de operación y racionamiento para el conjunto de instalaciones del SEIN, preservando la seguridad y calidad de servicio. La programación diaria cubre a lo mínimo tres (3) días y el PSO siete (7) días. El PSO se puede reprogramar cuando la suma de variaciones de energía es mayor o igual al 2% de la energía total programada en la PSO.

En la actualidad, se encuentra en revisión y en proceso de aprobación un nuevo procedimiento para la operación del corto plazo con el propósito de integrar el PR1-Semanal (Operación de Corto Plazo Programación Semanal del SINAC), PR2-Diario (Programación de la Operación Diaria del Sistema Interconectado Nacional) y PR32-Despacho (Criterio y Metodología para la Programación de la Operación de corto plazo de las centrales de Generación del COES) dado que estos abarcan el mismo tema (COES, 2014b, 2012a, 2012b).

M.2.1. Descripción de la confiabilidad

De acuerdo al procedimiento del COES PR32 Criterio y Metodología para la Programación de la Operación de corto plazo de las centrales de Generación del COES, la confiabilidad de la operación se refiere a lo siguiente (COES. 2014b):

“Calidad del SEIN para suministrar de forma continua el servicio de energía eléctrica a los Usuarios del SEIN”

A su vez, la seguridad se refiere a la capacidad del SEIN para garantizar el suministro de energía eléctrica a los Usuarios del SEIN y bajo ese contexto la operación por seguridad se refiere a la operación de una unidad de generación por fuera del despacho económico programado por el COES con el objetivo de mejorar la seguridad del SEIN (COES. 2014b).

M.2.2. Confiabilidad en la operación

En la actualidad, se encuentra en elaboración el procedimiento técnico “Criterios de seguridad, confiabilidad y calidad para la planificación operativa del SEIN”. Sin embargo, se puede considerar que el nuevo procedimiento recogería los procedimientos vigentes y los articula con el procedimiento de seguridad operativa para el SEIN (COES. 2014c).

En general, la seguridad operativa del SEIN incluye a los activos de transmisión con tensiones ≥ 100 kV y unidades de generación ≥ 10 MW (el COES puede incluir otros tipos de activos eléctricos).

El COES realiza análisis en estado estacionario para el PDO (3 simulaciones, demanda máxima, media y mínima), el PSO (una simulación diaria considerando la demanda media) y se considera que la topología base es N-0 luego de incluir los mantenimientos de generación y transmisión y el despacho económico.

La programación considera la potencia máxima a transmitir por las líneas de transmisión en función de tres (3) parámetros: 1) el límite térmico del conductor, 2) la máxima capacidad de sus transformadores de corriente o 3) el límite por estabilidad. Respecto a los

generadores se consideran márgenes de reserva para control de frecuencia y hasta 90% de capacidad reactiva, tal que la operación se mantenga en el rango de $\pm 2.5\%$ de la tensión de operación hasta -5% de la tensión nominal.

La programación y simulaciones en operación normal no admiten sobrecargas permanentes y esta solo se pueden considerar en situación excepcional (esta es declarada por el Ministerio de Energía y Minas). A su vez, se analiza posibles reconfiguraciones del sistema para evitar/mitigar restricción en el suministro de recursos energéticos (COES. 2014c).

En el análisis de contingencias (COES. 2014c), el COES realiza un listado de activos eléctricos en que se evalúa contingencias (N-1). En este análisis se consideran sobrecargas de capacidad hasta por $t \leq 30$ minutos, tensiones barras del SEIN $\pm 10\%V_n$, la desconexión de carga o generación con permanencia de estabilidad con tensiones en barras ≤ 0.8 p.u. hasta por 700 ms. En caso de no lograrse condiciones satisfactorias se realizaría un redespacho del sistema.

Finalmente, el COES puede incluir un despacho por seguridad el cual se basa en un análisis de árbol de probabilidades y estadística de falla de 10 años. La metodología hace una comparación entre el costo de la ENS (multiplicada por la probabilidad de falla) y el costo de operar unidades de generación por fuera del despacho económico. El costo del despacho por seguridad lo asumen los generadores.

M.3. Referencias

Comité de Operación Económica del Sistema. (2014a). Estadística Anual de Operación 2013. 3 de Julio de 2014, de COES Sitio web: <http://www.coes.org.pe>

Comité de Operación Económica del Sistema. (2012a). Procedimiento 01 "Operación de Corto Plazo Programación Semanal del SINAC". 23 de Junio de 2014, de COES Sitio web: <http://www.coes.org.pe>.

Comité de Operación Económica del Sistema. (2012b). Procedimiento 02 "Programación de la Operación Diaria del Sistema Interconectado Nacional". 23 de Junio de 2014, de COES Sitio web: <http://www.coes.org.pe>.

Comité de Operación Económica del Sistema. (2014b). Procedimiento 32 "Criterio y Metodología para la Programación de la Operación de corto plazo de las centrales de Generación del COES". 23 de Junio de 2014, de COES Sitio web: <http://www.coes.org.pe>.

Comité de Operación Económica del Sistema. (2014c). Propuesta de Procedimiento "Criterios de Seguridad Operativa de Corto Plazo para el SEIN". 23 de Junio de 2014, de COES Sitio web: <http://www.coes.org.pe>.

Anexo N: Gestión de la Confiabilidad en el operador del sistema - XM

Aunque en el Capítulo 2, El Consultor incluyó los antecedentes del análisis de la confiabilidad en el SIN, se pretende en esta introducción precisar algunos procesos que El Operador realiza actualmente para la gestión de la confiabilidad en la planeación de largo, mediano, corto, muy corto plazo, y la operación en tiempo real. Esto con el fin de ubicar y facilitar el entendimiento de los criterios planteados en este documento. En la Figura N-1 se muestra un resumen de los procesos que actualmente se realizan en XM para el análisis de la confiabilidad.

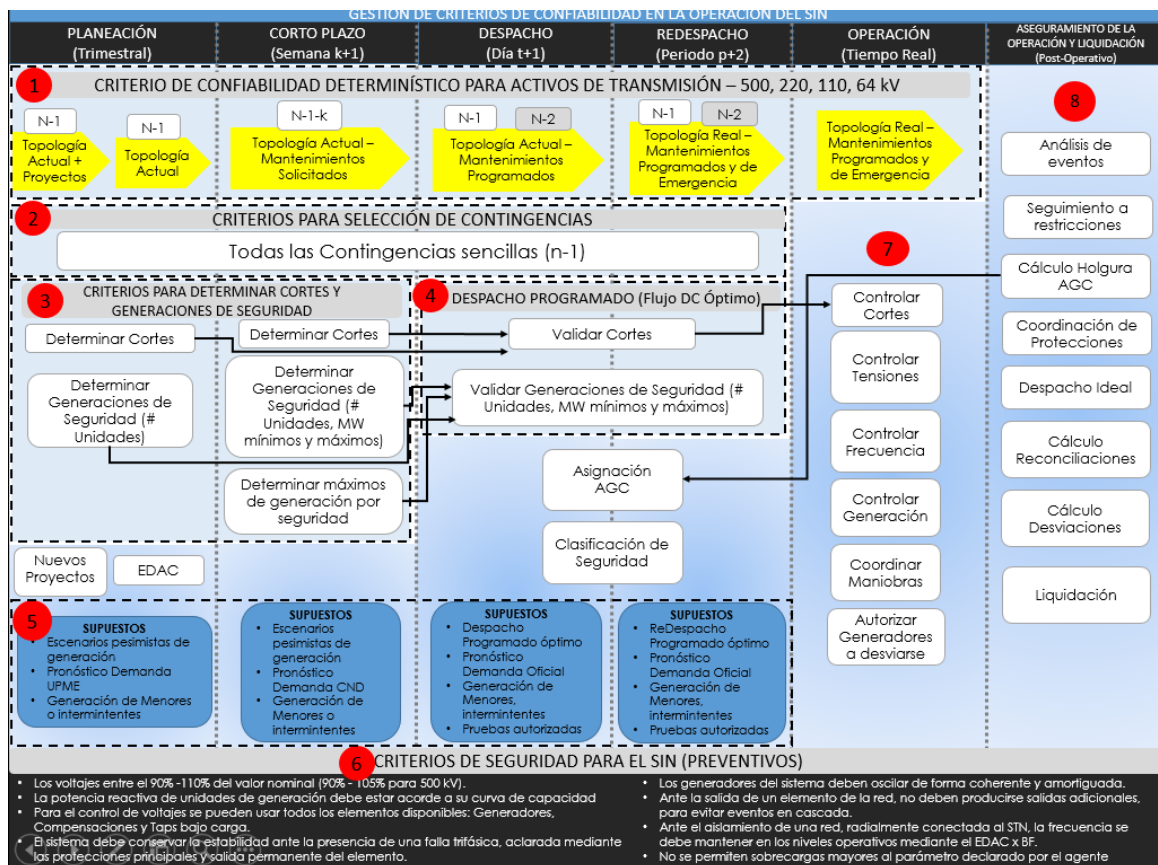


Figura N-1 Diagrama de procesos de confiabilidad y seguridad en el SIN

En general se dividieron los procesos en 8 secciones (etiquetas en rojo) que serán descritas a continuación:

En la sección 1, se definen los criterios de confiabilidad aplicados en cada uno de los procesos de planeación de la operación. En la actualidad en Colombia se aplican solo criterios determinísticos: N-1, N-K y N-1-i. El criterio N-1 es el más ampliamente aplicado. Todos los análisis de seguridad en el SIN se analizan para cubrir contingencias sencillas de cada uno de los elementos del STN e incluso líneas hasta de 34.5 kV. El criterio N-K es tenido en cuenta para casos especiales, específicamente los definidos en la declaración de

CAOP realizada por el Operador. En algunos casos se aplican criterios N-K en subestaciones estratégicas del SIN.

El criterio N-1-*i*, es un caso especial que se aplica en el análisis de mantenimientos. En algunos casos es necesario garantizar la confiabilidad para contingencias sencillas con un número *i* de mantenimientos programados. El Operador actualmente trata de programar el mayor número de mantenimientos posible, sin poner en riesgo el sistema, aunque en algunos casos, esto implique una seguridad muy alta.

En la sección 2, se escogen las contingencias a ser analizadas por el Operador en sus análisis de seguridad. En la Figura N-1, se muestra que actualmente se analizan todas las contingencias N-1, y se validan sobrecargas y tensiones en barras. Algunos estudios más especializados como los análisis en el tiempo, son realizados solo para algunas contingencias identificadas como críticas por el analista. Los análisis de seguridad son realizados con la herramienta Digsilent Power Factory.

En la sección 3, se presentan los procedimientos y metodologías que deben realizarse para garantizar la confiabilidad y seguridad en la operación. Estas actividades se realizan debido a que las herramientas actuales de análisis de confiabilidad, no permiten realizar todos los análisis de confiabilidad necesarios en la programación del despacho en un corto tiempo. Para suplir dicha deficiencia en las herramientas de software, el operador calcula Cortes eléctricos que permiten modelar contingencias N-1 en un modelo linealizado de despacho económico. Para encontrar los valores de los cortes es necesario realizar varios estudios de seguridad bajo supuestos de generación y demanda, y múltiples escenarios que puedan presentarse. Además se calculan los valores las unidades de generación requeridas para mantener las tensiones dentro de los rangos de operación. Los valores aquí encontrados son ingresados como restricciones adicionales al despacho económico.

En la sección 4, se abordan todas las metodologías, procesos, criterios y herramientas usadas por el Operador en el proceso de Despacho y Redespacho Programado. En la actualidad se usan dos herramientas para garantizar que la programación de generación cumpla con los criterios de confiabilidad, seguridad, calidad y economía establecidos en la reglamentación: El Digsilent y el DRP. El Digsilent es utilizado para validar los despachos económicos que entrega el DRP, que es básicamente un flujo de potencia óptimo linealizado. Además se realiza la asignación del AGC con la Holgura objetivo calculada en el proceso de aseguramiento de la operación. Mediante la programación del AGC el sistema soporta la N-1 de la unidad de generación más grande del sistema.

En la sección 5, se presentan los supuestos necesarios para la realización de los análisis de seguridad en los diferentes horizontes de planeación. Estos supuestos se hacen en las variables determinantes como la generación y la demanda.

En la sección 6, se presentan los criterios o reglas que determinan, cuándo la operación del SIN es segura. Se definen índices de calidad y seguridad en las variables principales (Tensión y Frecuencia), y la utilización de los diferentes recursos que tiene El Operador para mejorar

o cumplir con dichos criterios de seguridad. Estos criterios o reglas son utilizados en todos los horizontes de planeación e incluso en tiempo real. Una característica importante para resaltar en estos criterios, es que son criterios Preventivos, es decir, en los análisis de seguridad, no se permiten sobrecargas por encima de las declaradas en los elementos del SIN.

La sección 7, muestra las acciones definitivas para mantener la confiabilidad en la operación en tiempo real del sistema. Debido a que el estado del arte en las herramientas de toma de decisiones para el análisis de confiabilidad en tiempo real, no permiten realizar de forma rápida y automática, análisis de contingencias con datos reales, se vigilan o controlan los cortes definidos en los procesos de despacho y redespacho. Además el operador debe hacer seguimiento y control de las variables de tensión y frecuencia. Debe controlar la generación de los recursos y coordinar todas las maniobras que se realicen en el SIN.

La sección 8, muestra algunas de las actividades realizadas en los procesos post operativos. Aquí se realiza el cálculo de la holgura de AGC. Actualmente es un procedimiento determinístico que asegura la confiabilidad del sistema para un disparo del generador de mayor capacidad del sistema, mediante la reserva secundaria. Además se analizan los eventos más importantes del SIN con el fin de retroalimentar los procesos de planeación. Una actividad muy importante para la confiabilidad del SIN, es la coordinación de las protecciones del sistema. Aunque en los modelos eléctricos se hacen complejos análisis de confiabilidad que garantizan la correcta operación ante contingencias N-1, un accionamiento inadecuado de una protección puede ocasionar eventos no previstos en los análisis.

El cuerpo del informe se organizó de tal manera que facilite el entendimiento y aplicación de cada uno de los criterios propuestos. Haciendo un análisis técnico y de costos para el sistema. Después se plantearán algunos aspectos que a criterio de El Consultor, es muy importante tener en cuenta para la efectiva gestión de la confiabilidad del SIN, apuntando siempre al objetivo de mantener la confiabilidad a más bajo costo.

Anexo O: Utilización de los recursos operativos y tecnologías nuevas en el SIN

Los recursos operativos que se pueden usar para mantener la confiabilidad, seguridad y calidad del sistema de potencia incluyen tanto activos de generación y transmisión como la demanda misma. A continuación, se describen los diferentes recursos que pueden ser utilizados en la operación del sistema eléctrico de potencia.

O.1. Generación

Los recursos de generación constituyen una alternativa de solución de diversos problemas en la operación, tales como sobrecargas en líneas y transformadores del sistema, la violación de los límites de tensión en barras del sistema, cambios en el consumo, y contingencias de elementos del sistema, que tienen como consecuencia la violación de los límites operativos normales del sistema. Estos recursos hacen parte de la reserva rodante o no rodante del sistema; esto depende de si la unidad de generación está en espera (en línea) y tiene capacidad disponible para asumir un cambio en la demanda; por otro lado, se considera como reserva no rodante a las unidades de generación no despachadas que posean tiempos rápidos de arranque que permitan la conexión oportuna al sistema.

Los recursos de generación, según los recursos primarios usados para la producción de energía eléctrica, se dividen en energías convencionales y no convencionales.

Para Colombia, tradicionalmente las plantas de generación con energía convencionales corresponden a las plantas hidráulicas (mediana y gran escala) y las plantas térmicas a carbón, diesel, fuel oil y gas principalmente.

Las plantas hidráulicas presentan una respuesta rápida antes los requerimientos de aumento de potencia de salida de la planta, siempre y cuando se tenga capacidad disponible de potencia en la unidad de generación. Generalmente, la regulación automática de la generación se realiza con plantas hidráulicas y algunas plantas térmicas a gas que permiten una respuesta rápida (disponible en 30 segundos), para asumir los cambios en la demanda del sistema de eléctrico. Por otra parte, las plantas térmicas según la tecnología y características de la planta, que están en función del tipo de combustible, presentan limitantes para asumir cambios rápidos en la generación, que corresponden al seguimiento en el cambio de la demanda [1].

Habitualmente, luego de que un grupo de unidades de generación con respuesta inmediata actúen, comúnmente disponible en un tiempo menor a 10 minutos [2], se encuentra el esquema de reserva ante las contingencias lentas, llamada *Reserva en caliente* (en inglés *Hot Reserve*) la cual puede encontrarse disponible. La reserva en caliente es la potencia generalmente provista por unidades de generación térmica en donde los generadores térmicos (turbo-alternadores) pueden encontrarse apagados mientras que la caldera permanece caliente [2]. La reserva en caliente es usada en algunas regiones como *New York* y *New England* para suplir eventos en los cuales sea necesario hacer un redespacho después de una contingencia y restaurar los requerimientos operativos del sistema; la limitante es el tiempo de respuesta del mecanismo, el cual es de aproximadamente 30 minutos [2]. Por su

parte, operadores como *California ISO* lo utilizan para alcanzar una reserva de reemplazo, la cual debe estar completamente disponible en 60 minutos [2].

En relación con las plantas de generación con energías no convencionales, se utilizan comúnmente en los diferentes mercados eléctricos en el mundo tecnologías como: las plantas eólicas, fotovoltaicas, termo-solares, geotérmicas, biomasa, mareomotriz, undimotriz y las pequeñas centrales hidráulicas.

Para Colombia, según la Ley de energías renovables [5] (Ley 1715 del 2014) se establece que las fuentes no convencionales de energía son aquellos recursos de energía disponibles a nivel mundial y que son ambientalmente sostenibles, pero que en el país no son empleadas o son utilizadas de manera marginal. Se consideran como fuentes no convencionales renovables la energía de la biomasa, los mares, la eólica, la solar, y los pequeños aprovechamientos hidroeléctricos. Se considera como fuente no convencional de energía para Colombia la energía nuclear o atómica.

Actualmente los sistemas de potencia a nivel mundial tienen la tendencia a la integración de nuevas tecnologías y mecanismos que permitan fomentar la operación confiable y eficiente del sistema; esto es motivado principalmente por la gran preocupación de los países desarrollados por su alta dependencia de los combustibles fósiles y el panorama de escasez futura que presentan los pronósticos de los recursos fósiles a nivel mundial [4]. Un ejemplo de esta tendencia es la creciente penetración de recursos de generación renovable (**RESs** por sus siglas en inglés) y mecanismos de manejo de la demanda (**DSM** por sus siglas en inglés) los cuales se presentan como las dos principales tendencias tecnológicas [5]. Ambas presentan gran ventaja en cuanto a la disminución de los costos operativos y el bajo impacto ambiental. Estos recursos, sin embargo, presentan gran desventaja con respecto a los recursos de generación tradicionales en cuanto a su capacidad de presentarse como recursos con posibilidad de ser despachados centralmente. Esto sucede debido al comportamiento intermitente de los recursos y los altos costos de inversión de las tecnologías de generación renovable, también a la poca difusión, y a políticas que respalden los programas de respuesta de la demanda.

Como recursos del sistema, las fuentes no convencionales de energía, específicamente la energía fotovoltaica y la energía eólica presentan gran desventaja por la intermitencia de su recurso de generación, a pesar de ser tecnologías ya maduras y con amplia difusión; pero dada la complementariedad de estos recursos con la generación hidráulica, ha permitido que se incluyan como actores claves en la mejora de la confiabilidad del sistema. En el caso de la energía a partir de recursos geotérmicos el problema se centra en el alto costo de capital.

En la referencia [6] se indica que durante la época de verano en Colombia, que comienza aproximadamente en el mes de diciembre y finaliza aproximadamente en el mes de abril, se presenta un aumento considerable de la radiación solar mientras que el nivel de los embalses decrece. Además se expone que el comportamiento de un panel fotovoltaico es aproximadamente sinusoidal positivo y desplazado del origen (ver Figura B-1) en días

despejados (condiciones ideales) por lo que este podría aportar potencia al sistema en el periodo pico secundario (Periodo 12, entre las 12 m y la 1 p.m). Pero se afirma también que la operación habitual de los paneles fotovoltaicos se aleja con frecuencia de un comportamiento ideal sinusoidal, por lo que se considera conveniente la instalación de paneles piloto que sirvan como fuente de información en un sistema de monitoreo de gran escala y se pueda así analizar el comportamiento de esta tecnología interconectada con el SIN.

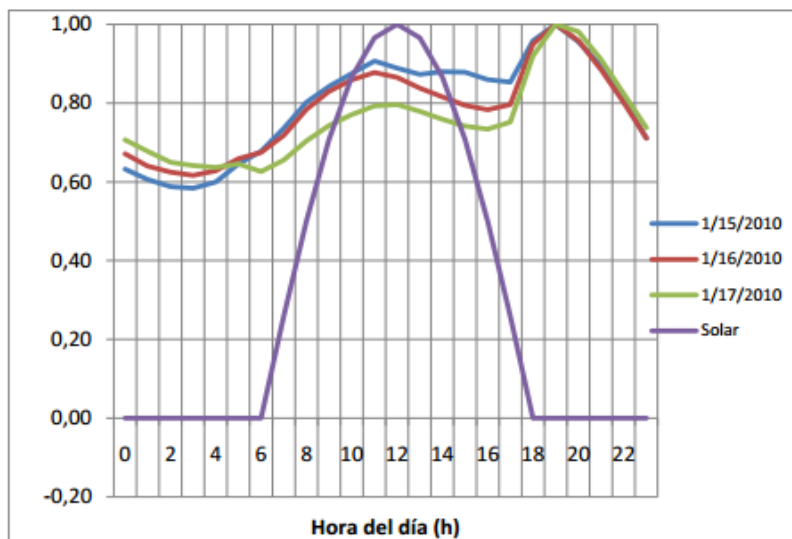


Figura O-1 Comportamiento de la curva de demanda normalizada para tres días consecutivos y generación fotovoltaica con módulos estacionarios. Fuente: [6].

De lo anterior puede concluirse que durante dicho periodo (12m – 1pm) puede almacenarse energía en los embalses reduciendo la cantidad de energía aportada por las centrales hidráulicas y compensarla con la que será aportada por los sistemas fotovoltaicos, lo que alivia la restricción de disponibilidad de energía del sistema, que es mayor que la restricción de disponibilidad de potencia. Dicha energía puede ser aprovechada para eventos de contingencia, mantenimientos o para el periodo de demanda pico (Periodo 17, entre las 7 p.m y 8 p.m), aumentado así la confiabilidad del sistema. Es necesario destacar que el análisis anterior se realizó con la consideración de paneles fotovoltaicos estáticos; para paneles con seguidores solares se aumenta el aprovechamiento del recurso solar y el aporte de potencia de los paneles solares bajo estas condiciones.

De manera similar se muestra que existe complementariedad entre el recurso eólico y el recurso hídrico a lo largo del año (Ver Figura O-2), puesto que en los periodos del año donde el nivel de agua en los embalses es bajo, la velocidad de los vientos es mayor y por ende la energía que puede generarse por los aerogeneradores. Se observa que se posee una mayor generación eólica durante la disminución de la disponibilidad hidroeléctrica [6]. A diferencia de la energía solar fotovoltaica, el pico de generación para la energía eólica se presenta justo un periodo antes del pico más grande de la demanda (Ver Figura O-3).

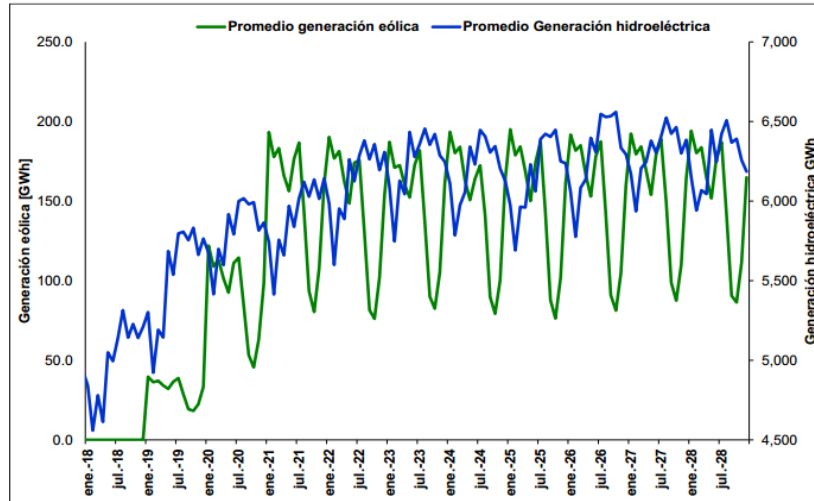


Figura O-2 Complementariedad entre la generación eólica y la generación hidráulica en Colombia. Fuente: [7].

Con esta información puede concluirse de manera parcial que existe una complementariedad evidente entre los recursos de generación hidráulica y los recursos de generación no convencionales, particularmente la generación solar fotovoltaica y la generación eólica.

También pueden encontrarse en las referencias [8]–[10] modelos de generación eólica, los cuales consideran el comportamiento probabilístico y estocástico del recursos eólico y cómo este impacta en la confiabilidad del sistema eléctrico de potencia a través de la evaluación de índices de confiabilidad. Los modelos se basan principalmente en datos históricos del viento en los casos analizados, y con base en estos se crea un modelo multiestado de la potencia de salida de los aerogeneradores.

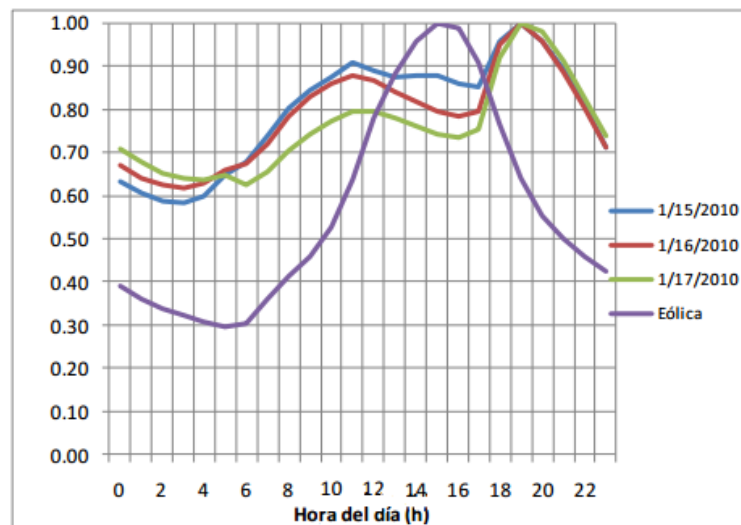


Figura O-3 Curvas de carga normalizada del país para tres días consecutivos y curva de generación media anual del parque eólico Jeparachi. Fuente: [6].

La explotación de las nuevas tecnologías de generación como las turbinas eólicas, sistemas solares fotovoltaicos, sistemas termosolares, plantas de generación a partir de biomasa, celdas de combustible, micro turbinas de gas, turbinas hidráulicas, micro turbinas de ciclo combinado (CHP por sus siglas en inglés) hacen parte ya de la realidad de los sistemas de potencia actuales. Aunque la explotación de las RES tiene un alto potencial como recurso energético del sistema, la alta variabilidad e intermitencia impide la integración total de estos recursos al sistema interconectado. Estudios recientes han indicado que el almacenamiento de energía puede compensar la naturaleza estocástica y las deficiencias repentinas de las RES por periodos de tiempo cortos evitando así sufrir eventos de pérdida de carga, sin la necesidad de conectar más plantas de generación a la red [11].

O.2. Tecnologías de almacenamiento

Las tecnologías de almacenamiento de energía aparecen como una posible solución para lograr el equilibrio entre la demanda de energía y la capacidad de generación. Entre los beneficios técnicos que ofrecen este tipo de tecnologías se tiene el soporte de tensión, soporte de frecuencia, estabilidad angular, calidad de la potencia, nivelación de la carga, reserva rodante, alivio de la potencia transmitida en las líneas y finalmente la confiabilidad. Los sistemas de almacenamiento de energía permiten ofrecer un servicio de suministro continuo y confiable, ya que ayuda a reducir el número de interrupciones en el sistema y aumentar el tiempo de funcionamiento del mismo [11], [12].

Los principales avances en las tecnologías de almacenamiento (Energy Storage System, **ESS**) se encuentran en los ítems listados a continuación [11]:

- Centrales hidroeléctricas reversibles (Pumped Hydroelectric Storage, PHS).
- Almacenamiento de energía con aire comprimido (Compressed Air Energy Storage, CAES).
- Almacenamiento de energía por bombeo de calor (Pumped Heat Electricity Storage, PHES).
- Baterías (Battery).
- Bateria de flujo (Flow Battery).
- Celda de combustible (Fuel Cell).
- Celda solar (Solar Cell).
- Sistemas de almacenamiento de energía por medio de superconductores magnéticos (Superconducting Magnetic Energy Storage System, SMES).
- Volantes de inercia (Flywheels).
- Capacitores y super capacitores (Capacitor and Supercapacitor).
- Sistema de almacenamiento de energía térmica (Thermal Energy Storage System, TES).

Algunas de estas tecnologías se encuentran disponibles para su aplicación en los sistemas eléctricos de potencia y otras se encuentran en la etapa de prototipo. La combinación de estas tecnologías con la generación de energía a través de la conversión de RES, permite a los ESS proveer, en tiempo real, el balance necesario entre generación y consumo de

energía eléctrica y de esta manera mejorar la confiabilidad en la operación del sistema de potencia [11], [13].

Uno de los factores determinantes para la implementación de tecnologías de almacenamiento es la eficiencia, por lo cual los valores típicos de eficiencia por tecnología son mencionados a continuación: entre 60% y 75% para baterías electroquímicas convencionales, entre 75% y 85% para baterías electroquímicas de avanzada, entre 73% y 80% para los CAES, entre 75% y 78% para los PHS, entre 80% y 90% para el almacenamiento en Flywheels y 95% para los capacitores y SMES [14][15].

En la Figura O-4 se observa el modo en que los ESS contribuyen a la confiabilidad del sistema debido a su capacidad de asumir un porcentaje de la carga del sistema durante las horas de mayor demanda, lo que permite al sistema disminuir el nivel de estrés en cada uno de los componentes de la red y a su vez permite manejar de manera compartida la reserva del sistema, entre las tecnologías de almacenamiento acopladas a los sistema de generación renovable y las reservas operativas consideradas en el despacho diario, como por ejemplo la reserva rodante.

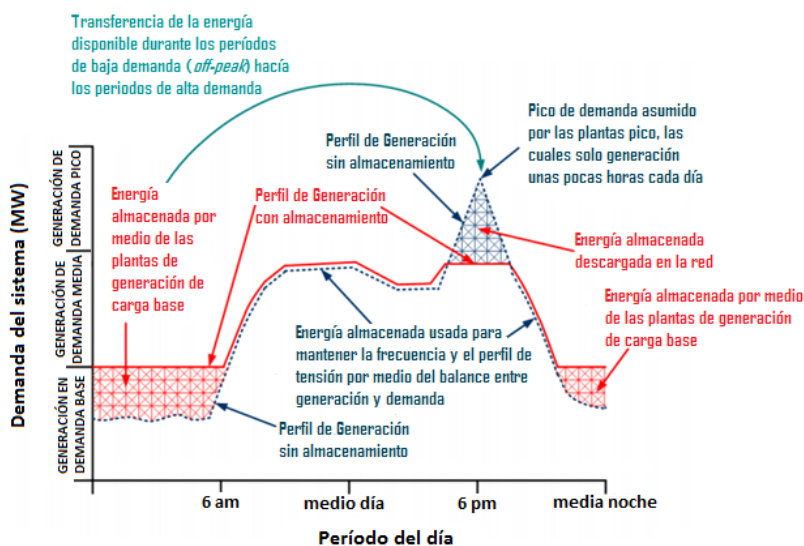


Figura O-4 Aplicación de los sistemas de almacenamiento en los sistemas eléctricos de potencia. Adaptado de [16].

Los factores determinantes para la selección y aplicación para estas tecnologías son [96]:

- **Capacidad de almacenamiento:** Hace referencia a la cantidad de energía disponible en el sistema de almacenamiento luego del proceso de carga.
- **Potencia del sistema:** Hace referencia a la máxima potencia que puede entregar el sistema de almacenamiento bajo condiciones de operación normales.
- **Potencia del sistema en condiciones de emergencia:** Hace referencia a la capacidad del sistema de almacenamiento para entregar una potencia mayor a la indicada en su condición de operación nominal por un breve periodo de tiempo (generalmente

de 1.5 a 2 veces su potencia nominal en periodos que no superan los 30 minutos) [14].

- **Autonomía:** Hace referencia a la cantidad de tiempo en la cual el sistema de almacenamiento llega a su mínimo de carga permisible bajo un suministro constante de la potencia nominal que puede suministrar.
- **Densidad de energía y densidad de potencia:** El concepto de densidad de potencia hace referencia a la cantidad de potencia que puede ser suministrada por el dispositivo de almacenamiento por unidad de masa. Por su parte densidad de energía hace referencia a la cantidad de energía que puede ser almacenada para un equipo con un volumen o una masa definida.
- **Espacio requerido para el almacenamiento:** Hace referencia al espacio necesario para la correcta disposición del dispositivo de almacenamiento. Este factor es importante cuando hay restricciones en el espacio.
- **Eficiencia:** Hace referencia a la cantidad de energía que es entregada con respecto al total de energía almacenada en el dispositivo.
- **Costos operativos:** Hace referencia a los costos de la tecnología, los cuales en algunos casos incluyen dispositivos de electrónica de potencia que permiten la inyección de la energía almacenada a la red (tensiones o corrientes AC) y a los costos asociados con su instalación y mantenimiento, y costos de disposición final.
- **Durabilidad:** Hace referencia al número de veces que el dispositivo de almacenamiento puede entregar energía al nivel nominal al que fue diseñado. Se expresa como un máximo número de ciclos **N** (un ciclo comprende una carga completa y una descarga hasta el mínimo permisible).
- **Confiabilidad:** Hace referencia a el nivel de potencia declarado como nominal (bajo condiciones nominales) y el tiempo de descarga, sea bien por pérdidas del dispositivo o por la conexión de una carga a la potencia nominal del dispositivo (bajo condiciones nominales).
- **Tiempo de respuesta:** es el tiempo que tarda el dispositivo de almacenamiento en ir desde el mínimo de energía (o cero carga en su primera conexión) hasta el máximo de energía que puede almacenar.
- **Tiempo de rampa:** es la rata a la que la potencia de salida (*power output*) del sistema puede cambiar. Casi todos los dispositivos de almacenamiento tienen una respuesta rápida a los cambios de carga, excepto la tecnología de centrales hidráulicas reversibles.
- **Rata de carga:** es la rata de cambio a la que el dispositivo de almacenamiento debe ser cargado. Esto es importante debido a la tecnología subyacente que puede alimentar el dispositivo ya que en algunos casos se presentan restricciones.
- **Autodescarga y retención de energía:** Hace referencia a la cantidad de tiempo durante la que el dispositivo puede almacenar el total de su carga. Eso es importante puesto a que en muchas de las aplicaciones el dispositivo debe estar en lugares aislados y por tanto el tiempo de transporte a los centros de consumo puede ser un factor crítico.

- **Transportabilidad:** Hace referencia a la versatilidad del dispositivo para ser transportado. Este factor es importante puesto que existen aplicaciones donde el beneficio del sistema de almacenamiento se da por un periodo de tiempo limitado y el dispositivo puede ser transportado a una locación con mayor necesidad de este.
- **Acondicionamiento de la potencia:** Hace referencia a los dispositivos de electrónica de potencia necesarios para la adecuación de la potencia según el tipo de carga a servir (Rectificadores, Convertidores DC-AC, por hacer mención de algunos).
- **Calidad de la potencia:** es la capacidad del dispositivo de almacenamiento de contribuir con factores como: factor de potencia, índice de distorsión armónica, estabilidad del voltaje, forma de onda, los cuales se encuentran regulados según las políticas del país.
- **Modularidad:** es la capacidad del sistema de almacenamiento de energía para ampliar o reducir su capacidad, con la inserción o remoción de cierta cantidad de unidades, según sea el caso.
- **Capacidad de almacenamiento de energía reactiva:** es la capacidad del dispositivo para absorber o entregar potencia reactiva hacia el sistema. Lo anterior con fines de brindar soporte en estabilidad de tensión y corregir el factor de potencia.
- **Factibilidad y adaptabilidad a los recursos de generación:** Hace referencia al porcentaje de ajuste del sistema de almacenamiento según la aplicación. Este factor es determinante para poder lograr la mayor eficiencia del dispositivo.

A continuación se presenta, en la Figura O-5, el resumen del rango de energía almacenada y potencia entregada de las tecnologías de almacenamiento, que permite seleccionar de manera visual el sistema de almacenamiento necesario según la potencia que se requiera en la aplicación y el tiempo que debe durar el soporte de los sistemas de almacenamiento.

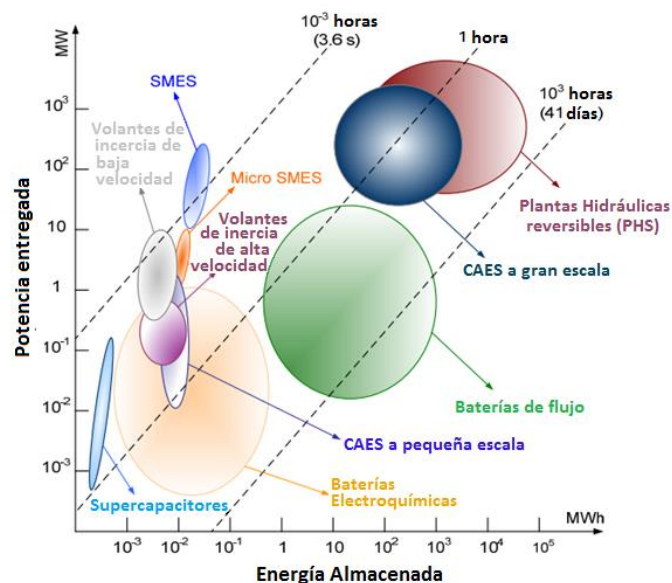


Figura O-5 Campos de aplicación para las diferentes técnicas de almacenamiento de acuerdo a la energía almacenada y la potencia de salida. Adaptado de [16].

En síntesis, las tecnologías de almacenamiento contribuyen a la mejorar la confiabilidad del sistema de la siguiente forma [16][12]:

- **Soporte de tensión:** El soporte de tensión solo puede ser provisto por aquellas tecnologías de almacenamiento que integren dispositivos de electrónica de potencia, como inversores, puesto que estos permiten generar desfases entre las ondas de tensión y con esto permiten entregar o absorber potencia reactiva de la red; así se realiza el soporte efectivo de tensión en los puntos donde los sistemas de almacenamiento se encuentren conectados.
- **Soporte en frecuencia y reserva rodante sincronizada:** En sistemas con alta penetración de fuentes no convencionales de energía (particularmente eólica y solar fotovoltaica), la intermitencia y la variabilidad en los recursos energéticos de generación a causa de los cambios repentinos en los patrones de vientos y radiación solar pueden llevar al sistema a desbalances significativos entre generación y demanda, que a su vez tienen como consecuencia oscilaciones en la frecuencia del sistema [11], [12], [17]. Dichos desbalances son usualmente cubiertos por la reserva rodante en el nivel de transmisión. Los sistemas de almacenamiento de energía eléctrica (**ESS**) pueden proveer una respuesta rápida a los desbalances sin las emisiones o los costos relativos a las soluciones tradicionales (generación de plantas térmicas o conexión de plantas hidráulicas con fines de regulación de frecuencia); esto es posible a través de aquellas tecnologías de almacenamiento que incorporan dispositivos de electrónica de potencia que incorporan dentro de su estructura baterías o bancos de capacitores.
- **Recursos renovables despachables:** Los recursos eólicos o fotovoltaicos son considerados como recursos que no pueden ser despachados. Los **ESS** pueden ser usados para almacenar la energía generada durante los periodos de baja demanda, para luego ser conectados al sistema en los periodos de alta demanda. Por ejemplo cuando es aplicado a la generación eólica la aplicación es llamada en ocasiones *"firming and shapping"* puesto que permite cambiar el perfil de generación con recurso eólico, permitiendo un mayor control sobre su despacho y reduciendo el costo de las reservas del sistema a la vez que se incrementa la confiabilidad del mismo.
- **Costos financieros asociados a la confiabilidad:** El almacenamiento reduce las pérdidas financieras asociadas a las salidas de activos por eventos de contingencia o mantenimientos en los cuales el nivel de estrés del sistema pueda ubicarlo en un estado de alerta o baja seguridad. Dichos costos están asociados principalmente a las restricciones que pueda afrontar el sistema (costos operativos), en donde la energía almacenada y proveniente primordialmente de recursos renovables puede aumentar la capacidad del sistema para afrontar los eventos mencionados anteriormente.
- **Errores de pronóstico:** La tecnologías de almacenamiento pueden contribuir a mitigar los efectos de los errores en los modelos de pronóstico de la demanda que son asumidos generalmente con recursos convencionales, es decir, cuando es necesario aumentar los niveles de potencia despachada en periodos en los cuales

no se tenía previsto, lo que puede llevar a la red a niveles de estrés peligrosos e incluso causar racionamiento, dependiendo de la severidad del error en el pronóstico. En el caso colombiano, principalmente los periodos de sequía (fenómeno del niño) los cuales presentan una alta volatilidad en el precio por la incertidumbre del recurso (déficit de energía) se puede plantear soluciones de suficiencia energética por periodos cortos a través de tecnologías de almacenamiento. Esto se logra a través de la complementariedad de los recursos renovables con los recursos convencionales los cuales pueden suplir un porcentaje de la demanda en épocas donde los recursos convencionales son escasos o el precio de generación es elevado (carbón, gas principalmente), situación en la cual el mercado de la energía eléctrica se presentará como más competitivo y confiable.

O.3. Transmisión

Como recurso operativo en el sistema de transmisión se han empleado los Sistemas de transmisión flexible, FACTS, estos dispositivos son alternativas particularmente justificables en situaciones que requieren una respuesta dinámica rápida. Con los FACTS, se puede lograr una serie de beneficios en sistemas de energía, tales como: el control dinámico de la tensión, incremento en la capacidad de transmisión de potencia, facilita la integración de potencia renovable conservando la estabilidad del sistema, además permitiendo el cumplimiento de los requerimiento del código de conexión, y ayuda a mantener la calidad de la potencia en las redes en lugares del sistema donde se tienen grandes y complejas cargas industriales como plantas de acero y grandes complejos mineros [18].

Por otro lado, existen situaciones muy particulares que dependen de las características propias del sistema de potencia, el escenario de generación y demanda que al desconectar determinada línea de transmisión permite descongestionar otras líneas del sistema. En este tipo de situaciones la desconexión de líneas se emplea como recurso operativo en la transmisión eliminando la violación de límites de potencia de otras líneas del sistema. Vale la pena resaltar que la desconexión de líneas, es decir, un cambio topológico de la red de transmisión se usa como alternativa cuando ya los recursos operativos existentes no eliminan la violación de los límites en una región particular del sistema eléctrico.

O.4. Demanda

Respuesta a la demanda es definida por el Departamento de Energía de los Estados Unidos como: el cambio en los patrones habituales de consumo de la energía eléctrica por parte de los usuarios de uso final en respuesta a los cambios en el precio de la electricidad a lo largo del tiempo, o como incentivo de pagos diseñado para inducir bajos consumos de electricidad en tiempos de altos precios en el mercado de energía mayorista o cuando la confiabilidad del sistema se ve amenazada [19]–[21].

Con el objetivo de reducir los costos totales de las reservas en los sistemas de potencia, se han creado nuevos esquemas desde el lado de la demanda (principalmente respuesta de la demanda) para garantizar la reserva de seguridad o reserva rodante, la cual tiene el propósito de mantener la confiabilidad del sistema al reducir el pico de la demanda en los periodos de demanda alta. Se ha documentado en la literatura diversas opciones para tratar

esta problemática. En [22] se expone un esquema en donde los usuarios deben garantizar un derecho al OR para interrumpir una cantidad dada de su carga como parte de un común acuerdo entre el OR y el usuario, en el cual el usuario recibe como beneficio una reducción en su tarifa y el OR el derecho a desconectar el usuario en un periodo de tiempo preestablecido durante el acuerdo. En [23] se discute la posibilidad de que cierto porcentaje de la carga interrumpible compita con los generadores para proveer la reserva rodante.

En la referencia [24] un programa de repuesta a la demanda es escogido basado en el coeficiente de pérdidas con el fin de obtener las reservas del sistema considerando el flujo de potencia óptimo. En [25] se muestra un programa híbrido el cual combina el programa de corte directo de carga con el manejo de carga interrumpible, los cuales son dos programas diferentes, esto es, con el fin de eliminar los picos de carga generados por la aplicación del programa de corte directo de carga. Los picos de carga se presentan debido a que en los periodos en los cuales se les permite a los usuarios reconectar su carga se ofrecen tarifas de energía eléctrica bajas lo cual ocasiona que todos los usuarios del programa se conecten simultáneamente en dicho periodo generando nuevos picos. Como resultado se presenta un modelo cuasi-estático el cual presenta una reducción en las reservas rodante del sistema y un ahorro en los costos operativos de entre el 1.5 al 8.5%.

Para que esta clase de programas (programas de respuesta de la demanda) pueda incluirse de manera efectiva en el esquema eléctrico actual, deben tener una integración efectiva con el mercado mayorista. Esto permite que los usuarios dejen de ser agentes pasivos y se conviertan en agentes activos en la cadena de producción de energía eléctrica, lo que permite aumentar la confiabilidad del sistema debido al amplio conjunto de posibilidades que se poseen, con la integración y aplicación de estos programas, para suplir las reservas del sistema en situaciones en las que se opera bajo estados desfavorables (contingencias, mantenimientos, entre otros) [26][27]. Existen básicamente dos esquemas a través de los cuales actúa el mercado:

- **El método agregado:** La energía y los servicios auxiliares son liquidados en el mercado de manera simultánea.
- **El método desagregado:** La energía y los servicios auxiliares son liquidados en el mercado de manera secuencial.

De los dos métodos, el desagregado ha presentado una menor complejidad, una mayor transparencia y una serie de ventajas en la liquidación de los servicios [20].

Existen una serie de programas los cuales han sido creados con el fin de elaborar una metodología compuesta de respuesta de la demanda y estos se dividen principalmente en dos grupos[21], [28]–[31]:

- Programas basados en incentivos (*Incentive-Based Programs, IBP*).

Clásicos:

- Control directo de carga (*Direct Load Control, DLC*).

- Servicios interrumpibles (*Interruptible/Curtailable I/C*).

Basados en el mercado:

- Oferta de demanda/reembolso (*Demand Bidding/Buy-Back*).
- Programa de respuesta de la demanda en emergencia (*Emergency Demand Response Program, EDRP*).
- Programa de mercados de capacidad (*Capacity Market Program, CMP*).
- Mercado de servicios auxiliares (*Ancillary Service Markets, A/S*).
- Programas basados en el precio (*Price-Based Programs, PBP*).
 - Programa de tiempo de uso (*Time-of-Use, TOU*).
 - Programa de precios en tiempo real (*Real time Pricing, RTP*).
 - Programa de precios críticos en demanda pico (*Critical Peak Pricing, CPP*).
 - Programa CPP de precio extremo por día (*Extreme Day CPP, ED-CPP*).
 - Programa de precio extremo por día (*Extreme Day Pricing, EDP*).

Programa de precio por demanda pico (*Peak Load Pricing, PLP*).

Como referente internacional en la aplicación de esta clase de programas se encuentra el operador independiente del sistema (ISO) de New York o NYISO. por sus siglas en inglés Utiliza el mecanismo de respuesta de la demanda para reducir la demanda en condiciones de emergencia en el sistema; además de esto, los participantes en el programa deben cumplir con la reducción de sus consumos en un periodo de tiempo específico determinado por el operador [20]. Para el 2008 en los Estados Unidos existían ya 274 empresas que ofrecían programas de respuesta a la demanda y los cual representaba un 5.8% en la reducción del pico de carga en lo que respecta a la el pico de demanda nacional [32].

Existen algunos otros programas los cuales no se encuentran directamente dentro de estas clasificaciones como lo son el programa **DALRP** (*Day Ahead Load Response Program*) [33], **DADS** (*Day Ahead Default Service*), entre otros que se han planteado en nivel mundial para incluir a los usuarios regulados de manera más activa en las actividades del mercado eléctrico. En este campo los mercados norteamericanos son pioneros implementando programas como **EILS** (*Emergency Interruptible Load Service*) y **LaaR** (*Load Acting as a Resource*) en **ERCOT** y propuestas de respuesta al precio como lo son el **DSASP** (*Demand-Side Ancillary Service Program*) en el **NYISO** el cual provee reserva sincronizada [26], [34].

Cada uno de estos programas tiene como finalidad reducir la carga demandada en las horas pico de servicio transfiriendo carga de los periodos de mayor demanda a periodos fuera del pico de demanda o disminuyendo la potencia demanda en dichos periodos [21].

Los beneficios de la aplicación de esta clase de proyectos se concentran principalmente en la reducción de los picos de demanda del sistema y con ello la reducción de los costos operativos [35], además de que permite postergar la inversión en infraestructura nueva y

mejorar la eficiencia de los generadores durante la operación [36] ; esto se logra debido a la coordinación de la potencia de las unidades despachadas con la capacidad (MW) representada por los usuarios que se encuentran dentro del programa de respuesta a la demanda adoptado. Esta potencia es considerada dentro del recurso de reserva rodante [25]. Al reducir la potencia pico en los periodos de máxima demanda, la probabilidad del sistema de mantener los componentes dentro de los límites operativos indicados por la regulación aumenta, puesto que es más probable suplir tanto la demanda como el evento de contingencia con la potencia despachada en el *despacho económico* si el caso fuese un aumento anormal de la demanda y por fuera de lo pronosticado.

Como se mencionó anteriormente, los programas de respuesta de la demanda están direccionados en su mayoría a la reducción de los picos de demanda y la reducción de los costos operativos, pero también existe un conjunto de programas que se encuentran orientados al aumento de la confiabilidad (ver Figura O-6) por lo que se presentaran las principales características de implementación y condiciones particulares que deben satisfacerse para la adecuada adopción de esta clase de programas.

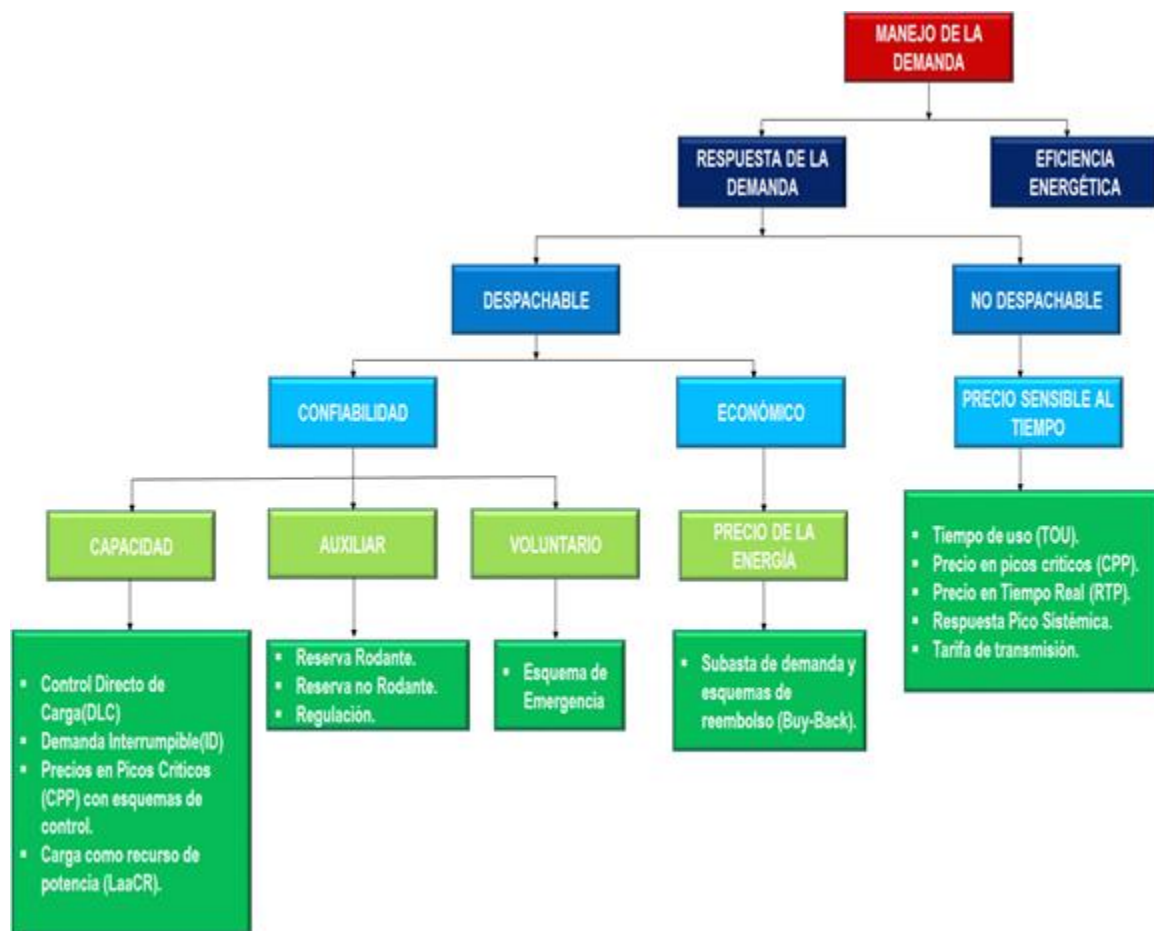


Figura O-6 Jerarquía de los programas de respuesta de la demanda [37].

- **Control directo de carga:** El programa de corte directo de carga permite la reducción del pico de demanda a través del control operativo directo por parte del OR; esto bajo un previo acuerdo pactado entre el usuario y el OR en donde el usuario es compensando con un descuento en su tarifa de energía [25][35]. La implementación de esta clase de programas ha presentado particularmente en el sistema norte americano una debilidad que no permite apreciar de manera total la reducción en el pico de demanda, esto se debe a que gran porcentaje de la potencia en los periodos picos está representada en el consumo de los sistemas de aire acondicionado. El esquema de remuneración de este programa se aplica en el momento en que las cargas de aire acondicionado son reconectadas, lo que genera picos de demanda secundarios [25] generando de nuevo estrés en el sistema eléctrico de potencia..

Como componente importante de la aplicación del programa también se presenta como factor fundamental la satisfacción de los usuarios y los requerimientos energéticos de los mismo [25][38]. Para el tratamiento de esta temática se usa una metodología que consta en una encuesta en el inicio del programa de respuesta a la demanda. Un ejemplo de encuesta es presentado en la referencia [39]. Una vez recopilada la información son calculados ciertos índices: *Aplicación de un índice de prioridad (Appliance Priority Index, API)*, *Aplicación de un índice de flexibilidad (Appliance Flexibility Index, AFI)*, *Aplicación de un índice de satisfacción (Appliance Satisfaction Index, ASI)*, *índice de similitud de potencia (Power Similarity Index, PSI)* e *índice de alto consumo de potencia (High Power Consumption Index, HPCI)*; éstos están formulados en la referencia [39] y permiten incorporar las preferencias de los usuarios y mejorar la satisfacción de los mismos durante la aplicación del programa.

- **Servicios interrumpibles (I/C):** Este término está referido a un programa en el cual los usuarios reciben una tasa de descuento o un abono en su facturación como pago por permitir la reducción de su carga durante la aparición de contingencias en el sistema [40]. Los programas I/C generalmente implementan un esquema de contratación para integrar de manera activa los usuarios del sistema. Estos contratos especifican la duración de la interrupción, la potencia desconectada, pagos por la interrupción del servicio de energía y penalizaciones por problemas con las operaciones de desconexión. Existen principalmente dos esquemas mediante los cuales se hacen los contratos de este tipo de servicios.

Contratos de inscripción (Signing up I/C contracts) : Los contratos bajo el programa I/C generalmente necesitan contener unas características compatibles con los incentivos que permitan estimular a los consumidores racionales a comprender sus verdaderos costos de consumo. Con este fin se han utilizado instrumentos financieros en el diseño de esta clase de contratos. Como ejemplo de estos se presenta en las referencias [41], [42], [43] y [44] modelos de contratos en basados principalmente en el mercado de futuros y en los cuales tienen participación directa tanto comercializadores como usuarios.

Subasta de servicios Interrumpibles (I/C service bidding) : Generalmente los contratos que son implementados bajo un modelo en donde no existe oferta (non-bidding) son conocidos como programas I/C de servicios básicos, mientras que los servicios del programa I/C que son implementados mediante subasta son conocidos como oferta en demanda (*Demand Bidding* DB). DB permite a los agentes del lado de la demanda participar de manera activa en el mercado de energía eléctrica mediante la subasta de la potencia no consumida [45].

Los métodos de pago por interrupción para el programa I/C también representan un elemento importante en el programa. Actualmente, las tasas de descuento [46]–[48] y los bonos en la facturación [24], [49]–[51] son los métodos más generalizados. Con respecto a sus diferentes características económicas, el método de manejo del riesgo puede ser utilizado para optimizar y coordinar los dos tipos de estructura dentro de los programas I/C.

- **Precios críticos en demanda pico con esquemas de control (CPPLC):** Este programa combina el esquema presentado en el programa de control directo de carga (DLC) con un costo máximo especificado previamente para el consumo durante los periodos de demanda pico, el cual es activado por contingencias en el sistema o precios elevados en el mercado mayorista [5].

Este programa se centra en las zonas de demanda con concentración de elementos como: aires acondicionados, calentadores de agua y bombas para piscinas. La metodología para sus aplicaciones se basa en la volatilidad de los precios de la energía eléctrica en el mercado mayorista; el operador del sistema ordena la a determinadas subestaciones desconectar un porcentaje de carga aguas abajo con el fin de reducir la demanda, de esta manera se hace la desconexión de clientes los cuales posean servicios no vitales o no pertenezcan a el sector industrial.

CPPLC es uno de los cuatro programas de dinámicos de respuesta de la demanda basada en el precio de la energía eléctrica (Real Time Pricing, Time-of-Use, Critical Peak Pricing (CPP) y CPPLC. Como referente internacional de su aplicación se expone en la referencia [56] una análisis estadístico y analítico de la aplicación en el sistema de California, U.S, durante unos periodos de tiempo específicos en donde se presentan pico de carga, como resultado se encontró que una evidente reducción en la demanda durante estos periodos. En el programa se concentraron principalmente usuarios con y sin aire acondicionado en donde se observó una reducción del 41% y 13% respectivamente. En la referencia por su parte [53] se presentan algunos proyectos pilotos en los cuales se han aplicado programas CPP; el resultado más significativo se refleja en que la efectividad del programa radica en una un buen programa educativo e informativo por parte de los operadores de red hacía los usuarios además de la integración de los programas de respuesta de la demanda con nuevas tecnologías en generación y almacenamiento.

- **Carga como recurso de potencia:** En este programa integra el concepto de carga como reserva operativa del sistema. El programa se basa en la búsqueda y selección de usuarios con características de carga similares, generalmente usuarios residenciales, los cuales son inscritos en una base de datos del operador de red y los cuales representan parte importante de la carga de un mismo circuito

generalmente. El operador de red los contactara en el periodo que se espera la red se encuentre más estresada, y con un plazo máximo de 10 minutos los usuarios inscritos en el programa y que hayan sido contactados deberán presentar una reducción de su demanda que será vista por el operador de manera global. De cumplirse la reducción de demanda pactada, se ofrecerá una tarifa de descuento para los usuarios que participaron del programa.

Como referente internacional se encuentra el estado de Georgia, U.S, el cual en el 2010 realizó un trabajo entre sus expertos y los usuarios que se consideraron más representativos para el programa. El programa fue planteado para que la carga pueda actuar como reserva ante contingencias. La tarifa del programa aplicaría principalmente a grandes industriales que pueda proveer como mínimo 5.000 kW de reducción de su carga en máximo los 10 minutos subsecuentes a la notificación por parte del O.R [54].

O.5. Referencias bibliográficas

- [1] Luisa Fernanda Flórez Gallo, "Calculo de la reserva rodante en el Despacho Programado," Trabajo de grado para optar al título de Ingeniero Electricista, Universidad Tecnológica de Pereira, Colombia-Risaralda-Pereira, 2008.
- [2] José Fernando Prada, "The Value of Reliability in Power Systems -Pricing Operating Reserves-," Massachusetts Institute of Technology, Boston, Massachusetts, MIT EL 99-005 WP, Jul. 1999.
- [3] Gobierno Nacional de la República de Colombia, *Ley N° 1715, 2014*. 2014.
- [4] Energy Information Administration, "EIA-DOE Annual Energy Outlook 2014 with Projections to 2040," U.S Energy Information Administration, Washington, DC 20585, Report 0383, Apr. 2014.
- [5] M.-I. Alizadeh and J. Aghaei, "Critical peak pricing with load control demand response program in unit commitment problem," *IET Gener. Transm. Distrib.*, vol. 7, no. 7, pp. 681–690, Jul. 2013.
- [6] Consorcio Energético CORPOEMA, "Volumen 3 - Elementos de Política, Riesgo ante el Cambio Climático, Complementariedad entre las FNCE y el SIN, y Costos Indicativos de las FNCE.," Unidad de Planeación Minero Energética, Bogotá, Colombia, Consultoría Vol. 3, Dec. 2010.
- [7] UPME, "Plan de expansión de referencia 2014-2028," Unidad de Planeación Minero Energética, Bogotá, D.C - Colombia, Version Preliminar, Aug. 2014.
- [8] Zhang Shuo, "Reliability study of power systems concerning capacity credit of wind farms," Ph.D. dissertation, North China Electric Power University, 2010.
- [9] Haghifam. M and Omidvar. M., "Wind farm modeling in reliability assessment of power system," in *International Conference on Probabilistic Methods Applied to Power Systems*, KTH-Royal Inst. of Technology Stockholm, Sweden, 2006, vol. 1, pp. 1–5.
- [10] Sootweg. J. G. and Kling. W. L., "Modeling of large wind farms in power system simulations," in *IEEE Power Engineering Society Summer Meeting*, 2002, pp. 503–508.
- [11] S. C. Smith, P. K. Sen, and B. Kroposki, "Advancement of energy storage devices and applications in electrical power system," in *2008 IEEE Power and Energy Society General Meeting - Conversion and Delivery of Electrical Energy in the 21st Century*, 2008, pp. 1–8.
- [12] A. Mohd, E. Ortjohann, A. Schmelter, N. Hamsic, and D. Morton, "Challenges in integrating distributed Energy storage systems into future smart grid," in *IEEE International Symposium on Industrial Electronics, 2008. ISIE 2008*, 2008, pp. 1627–1632.
- [13] "Energy Storage Association," www.electricitystorage.org.
- [14] Mears, D and Gotschall, H, "EPRI-DOE HandBook of Energy Storage for Transmission and Distribution Applications," Electric Power Research Institute, Washington, DC 20585, Final Report 1001834, Dec. 2006.

- [15] Susan M. Schoenung and William V. Hassenzahl, "Long - versus Short-Term Energy Storage Technologies Analysis, A Life Cost Study.," Sandia National Laboratories, Livermore, California 94550, A study for DOE Energy Storage Systems Program SAND2003-2783, Aug. 2003.
- [16] A. Zobaa, Ed., *Energy Storage - Technologies and Applications*. InTech, 2013.
- [17] Walawalkar, R. and Apt, J., "Market Analysis of Emerging Electric Energy Storage Systems.," National Energy Technology Laboratory, DOE-NELT Final Report 2008/1330, Jul. 2008.
- [18] R. Grunbaum and P. Andersson, "FACTS-intelligent solutions for meeting challenges in power transmission," in *2012 IEEE Power Engineering Society Conference and Exposition in Africa (PowerAfrica)*, 2012, pp. 1–8.
- [19] U.S Department of Energy, "Benefits of Demand Response in Electricity Markets and Recommendations for Achieving It - A REPORT TO THE UNITED STATES CONGRESS PURSUANT TO SECTION 1252 OF THE ENERGY POLICY ACT OF 2005," U.S Department of Energy, Feb. 2006.
- [20] A. Yousefi, E. Shayesteh, F. Daneshvar, and M. P. Moghaddam, "A risk-based approach for provision of Spinning Reserve by means of Emergency Demand Response Program," 2008, pp. 1011–1015.
- [21] FERC, "Assessment of Demand-Response & Advanced Metering," Federal Energy Reliability Commission, Staff Report, 2012.
- [22] T. W. Gedra and P. P. Varaiya, "Markets and pricing for interruptible electric power," *IEEE Trans. Power Syst.*, vol. 8, no. 1, pp. 122–128, Feb. 1993.
- [23] J. H. Kehler, "Considerations for load as a virtual generator for grid security," 2003, pp. 2289–2292.
- [24] Le Anh Tuan and K. Bhattacharya, "Competitive framework for procurement of interruptible load services," 2003, p. 1110.
- [25] K.-Y. Huang and Y.-C. Huang, "Integrating Direct Load Control With Interruptible Load Management to Provide Instantaneous Reserves for Ancillary Services," *IEEE Trans. Power Syst.*, vol. 19, no. 3, pp. 1626–1634, Aug. 2004.
- [26] E. Reid, S. Gerber, and P. Adib, "Integration of demand response into wholesale electricity markets," 2009, pp. 1–1.
- [27] L. Gkatzikis, I. Koutsopoulos, and T. Salonidis, "The Role of Aggregators in Smart Grid Demand Response Markets," *IEEE J. Sel. Areas Commun.*, vol. 31, no. 7, pp. 1247–1257, Jul. 2013.
- [28] T. H. Yoo, Hun-Gyu Kwon, H. C. Lee, Chang-Ho Rhee, Y. T. Yoon, and J.-K. Park, "Development of reliability based Demand response program in Korea," 2011, pp. 1–6.
- [29] H. Aalami, G. R. Yousefi, and M. Parsa Moghadam, "Demand Response model considering EDRP and TOU programs," 2008, pp. 1–6.
- [30] R. Azami and A. F. Fard, "Impact of demand response programs on system and nodal reliability of a deregulated power system," 2008, pp. 1262–1266.
- [31] M. Nikzad, M. Bashirvand, B. Mozafari, and A. M. Ranjbar, "Prioritizing demand response programs from reliability aspect," 2012, pp. 229–234.
- [32] P. Baratto and A. Cadena, "Benefits of implementing a demand response program in a non-regulated market in Colombia," 2011, pp. 1–7.
- [33] R. Mukerji, "Demand response in the NYISO markets," 2011, pp. 1–2.
- [34] N. Hopper, C. Goldman, R. Bharvirkar, and B. Neenan, "Customer response to day-ahead market hourly pricing: Choices and performance," *Util. Policy*, vol. 14, no. 2, pp. 126–134, Jun. 2006.
- [35] Wen-Chen Chu, Bin-Kwie Chen, and Chun-Kuei Fu, "Scheduling of direct load control to minimize load reduction for a utility suffering from generation shortage," *IEEE Trans. Power Syst.*, vol. 8, no. 4, pp. 1525–1530, Nov. 1993.

- [36] Shuai Lu, N. Samaan, R. Diao, M. Elizondo, Chunlian Jin, E. Mayhorn, Yu Zhang, and H. Kirkham, "Centralized and decentralized control for demand response," in *Innovative Smart Grid Technologies (ISGT), 2011 IEEE PES*, 2011, pp. 1–8.
- [37] NERC, "Demand Response Availability Data System (DADS): Phase I & II Final Report," North American Electric Reliability Corporation, NJ, Jul. 2011.
- [38] A. Safdarian, M. Fotuhi-Firuzabad, and M. Lehtonen, "Benefits of Demand Response on Operation of Distribution Networks: A Case Study," *Syst. J. IEEE*, vol. PP, no. 99, pp. 1–9, 2014.
- [39] C. Vivekananthan, Y. Mishra, G. Ledwich, and F. Li, "Demand Response for Residential Appliances via Customer Reward Scheme," *IEEE Trans. Smart Grid*, vol. 5, no. 2, pp. 809–820, Mar. 2014.
- [40] Qin Zhang and Juan Li, "Demand response in electricity markets: A review," in *European Energy Market (EEM), 2012 9th International Conference on the*, 2012, pp. 1–8.
- [41] T. W. Gedra and P. P. Varaiya, "Markets and pricing for interruptible electric power," *IEEE Trans. Power Syst.*, vol. 8, no. 1, pp. 122–128, Feb. 1993.
- [42] T. W. Gedra, "Optional forward contracts for electric power markets," *IEEE Trans. Power Syst.*, vol. 9, no. 4, pp. 1766–1773, Nov. 1994.
- [43] S. S. Oren, "Integrating real and financial options in demand-side electricity contracts," *Decis. Support Syst.*, vol. 30, no. 3, pp. 279–288, Jan. 2001.
- [44] T. S. Chung, S. H. Zhang, C. W. Yu, and K. P. Wong, "Electricity market risk management using forward contracts with bilateral options," *Gener. Transm. Distrib. IEE Proc.*, vol. 150, no. 5, pp. 588–594, Sep. 2003.
- [45] IEA, "A practical guide to demand-side bidding," International Energy Agency, Capen, Chester, CH1 6ES. United Kingdom, Dec. 2006.
- [46] C.-S. Chen and J. T. Leu, "Interruptible load control for Taiwan Power Company," *IEEE Trans. Power Syst.*, vol. 5, no. 2, pp. 460–465, May 1990.
- [47] S. Majumdar, D. Chattopadhyay, and J. Parikh, "Interruptible load management using optimal power flow analysis," *IEEE Trans. Power Syst.*, vol. 11, no. 2, pp. 715–720, May 1996.
- [48] K. Bhattacharya, M. H. J. Bollen, and J. E. Daalder, "Real time optimal interruptible tariff mechanism incorporating utility-customer interactions," *IEEE Trans. Power Syst.*, vol. 15, no. 2, pp. 700–706, May 2000.
- [49] G. Strbac, E. D. Farmer, and B. J. Cory, "Framework for the incorporation of demand-side in a competitive electricity market," *Gener. Transm. Distrib. IEE Proc.*, vol. 143, no. 3, pp. 232–237, May 1996.
- [50] J. Bai, H. B. Gooi, L. M. Xia, G. Strbac, and B. Venkatesh, "A probabilistic reserve market incorporating interruptible load," *IEEE Trans. Power Syst.*, vol. 21, no. 3, pp. 1079–1087, Aug. 2006.
- [51] L. Goel, V. P. Aparna, and P. Wang, "A Framework to Implement Supply and Demand Side Contingency Management in Reliability Assessment of Restructured Power Systems," *IEEE Trans. Power Syst.*, vol. 22, no. 1, pp. 205–212, Feb. 2007.
- [52] K. Herter, P. McAuliffe, A. Rosenfeld, "An exploratory analysis of California residential customer response to critical peak pricing of electricity," *Energy*, vol. 32, no. 1, pp. 25–34, Jan. 2007.
- [53] G. R. Newsham and B. G. Bowker, "The effect of utility time-varying pricing and load control strategies on residential summer peak electricity use: A review," *Energy Policy*, vol. 38, no. 7, pp. 3289–3296, Jul. 2010.
- [54] NRC, "Integrated Resource Plan Main Document," Technical Appendices, 2010.