

Benemérita Universidad Autónoma de Puebla

FACULTAD DE CIENCIAS FÍSICO MATEMÁTICAS

Posgrado en Física Aplicada

ANÁLISIS DE LA FLUENCIA DE FOTONES DE 6MeV UTILIZANDO UNA CÁMARA MULTIALÁMBRICA TRANSPARENTE

TESIS

PARA OBTENER EL TÍTULO DE

MAESTRA EN FÍSICA APLICADA

PRESENTA

INGRID RUTH VÁSQUEZ BÁEZ

Asesores

Dr. Guillermo Tejeda Muñoz

Dr. Javier Miguel Hernández López

Puebla de Zaragoza, 2017

"COMITÉ".

NOMBRES

Fecha

Firma

Índice general

Ín	Índice de figuras			6
Ín	dice	de tab	las	8
In	trod	ucción		9
1.	Fun	damer	to físicos y dosimétricos	1
	1.1.	Radio	terapia	1
		1.1.1.	Efecto fotoeléctrico	2
		1.1.2.	Efecto Compton	3
		1.1.3.	Producción de pares	3
	1.2.	Unida	des de radiación y mediciones en radioterapia	5
		1.2.1.	Fluencia	5
		1.2.2.	Enegía de fluencia	6
		1.2.3.	KERMA y TERMA	6
		1.2.4.	Exposición	8
		1.2.5.	Dosis absorbida	9
2.	Téc	nicas o	linámicas de tratamiento: IMRT y VMAT	10
	2.1.	Princi	pios de IMRT	11
		2.1.1.	Formas de entrega de haces con IMRT	12
			2.1.1.1. IMRT con gantry fijo	12
			2.1.1.2. IMRT con gantry dinámico	13
	2.2.	Princi	pios de VMAT	13
	2.3.	Planea	ación de tratamiento	14
			2.3.0.1. Planeación inversa	14

3.	Ase	eguramiento de la calidad (QA) en IMRT y VMAT 1	7
	3.1.	QA específico del paciente	18
		3.1.1. Comparación de la distribución de dosis 1	19
		3.1.1.1. Diferencia de dosis \ldots \ldots \ldots 1	19
		3.1.1.2. Distancia a un punto con coincidencia de	
		dosis (DTA) \ldots \ldots \ldots \ldots 2	20
		3.1.2. Análisis de la distribución de dosis: índice gamma	
		(γ)	20
		3.1.3. Sistemas para la verificación de dosis	23
4.	Mat	terial y métodos 2	26
	4.1.	Sistema de planeación y unidad de tratamiento 2	26
		4.1.1. Sistema de planeación de tratamiento Monaco 5.0 2	26
		4.1.2. Acelerador lineal Elekta Synergy	27
	4.2.	Sistema COMPASS	27
	4.3.	Detector de matriz bidimensional de camaras de ionización 2	28
	4.4.	Detector de transmisión	29
	4.5.	Cálculo, reconstrucción y análisis de dosis	31
		4.5.1. Cálculo de dosis con el motor de cálculo de COM-	
		PASS	31
		4.5.2. Cálculo de dosis a partir de la fluencia obtenida	
		por el detector $\ldots \ldots \ldots \ldots \ldots \ldots \ldots \ldots \ldots \ldots $	32
		4.5.2.1. Mediciones con el detector $MatriXX^{Evolution}$	
		y reconstrucción de dosis	32
		4.5.2.2. Mediciones con el detector de transmi-	
		sión y reconstrucción de dosis	33
	4.6.	Medición del factor de transmisión del detector	34
	4.7.	Pruebas para la implementación adecuada de la IMRT 3	35
	4.8.	Evaluación y verificación de los planes de tratamiento de	
		IMRT y VMAT	37
		4.8.1. Comparación dosimétrica	38
		4.8.2. Evaluación gamma	38
		4.8.3. Evaluación para órganos de riesgo	38
		4.8.4. Verificación diaria de un plan de tratamiento 3	38
5.	\mathbf{Res}	sultados y discusión 3	39
	5.1.	Pruebas con campos regulares y dinámicos basados en el	
		TG119	39
	5.2.	Análisis de los planes de tratamiento generados por el TPS 4	13

		5.2.1. Comparación dosimétrica entre el TPS, el motor	
		de cálculo de COMPASS y los detectores	46
		5.2.1.1. TPS vs Motro de cálculo COMPASS (CC)	46
		5.2.1.2. TPS vs cálculo reconstruido con el DT,CR(D	T)
		y TPS vs cálculo reconstruido con M,	
		CR(M)	50
	5.3.	Evaluación gamma	53
	5.4.	Evaluación para órganos de riesgo	55
	5.5.	Factor de transmisión	58
	5.6.	Verificación diaria de un plan de tratamiento	59
6.	Con	clusiones	63
Bi	bliog	rafía	65

Índice de figuras

1.1.	Efecto fotoeléctrico	2
1.2.	Efecto Compton	4
1.3.	Producción de pares	4
1.4.	Fluencia	5
2.1.	Comparación entre 3D CRT e IMRT	11
2.2.	Modo de entrega Step and Shoot	12
2.3.	Modo de entrega dMLC	13
2.4.	Proceso de planeación en RT	15
3.1.	Representación geométrica de los criterios diferencia de dosis y DTA	20
3.2.	Representación geométrica para la evaluación de índice	
	gamma	22
4.1.	Arreglo experimental para mediciones con el detector MatriX	$\mathbf{X}^{Evolution}$ 28
4.1. 4.2.	Arreglo experimental para mediciones con el detector MatriX Conexión entre el área de tratamiento y el área de control	$\begin{array}{c} \mathbf{X}^{Evolution} & 28 \\ 29 \end{array}$
4.1.4.2.4.3.	Arreglo experimental para mediciones con el detector MatriX Conexión entre el área de tratamiento y el área de control Distribución de las cámaras del detector de transmisión .	X ^{Evolution} 28 29 30
 4.1. 4.2. 4.3. 4.4. 	Arreglo experimental para mediciones con el detector MatriX Conexión entre el área de tratamiento y el área de control Distribución de las cámaras del detector de transmisión . Arreglo expermental para las mediciones con el detector	X ^{Evolution} 28 29 30
 4.1. 4.2. 4.3. 4.4. 	Arreglo experimental para mediciones con el detector MatriX Conexión entre el área de tratamiento y el área de control Distribución de las cámaras del detector de transmisión . Arreglo expermental para las mediciones con el detector de transmisión.	X ^{Evolution} 28 29 30 30
 4.1. 4.2. 4.3. 4.4. 4.5. 	Arreglo experimental para mediciones con el detector MatriX Conexión entre el área de tratamiento y el área de control Distribución de las cámaras del detector de transmisión . Arreglo expermental para las mediciones con el detector de transmisión	X ^{Evolution} 28 29 30 30
 4.1. 4.2. 4.3. 4.4. 4.5. 4.6 	Arreglo experimental para mediciones con el detector MatriX Conexión entre el área de tratamiento y el área de control Distribución de las cámaras del detector de transmisión . Arreglo experimental para las mediciones con el detector de transmisión. Arreglo experimental para la medición del factor de trans- misión . Conjunto de estructuras de pruebe superidas por el TC	X ^{Evolution} 28 29 30 30 35
 4.1. 4.2. 4.3. 4.4. 4.5. 4.6. 	Arreglo experimental para mediciones con el detector MatriX Conexión entre el área de tratamiento y el área de control Distribución de las cámaras del detector de transmisión . Arreglo experimental para las mediciones con el detector de transmisión. Arreglo experimental para la medición del factor de trans- misión . Conjunto de estructuras de prueba sugeridas por el TG- 119 de la AAPM	X ^{Evolution} 28 29 30 30 35 36
 4.1. 4.2. 4.3. 4.4. 4.5. 4.6. 	Arreglo experimental para mediciones con el detector MatriX Conexión entre el área de tratamiento y el área de control Distribución de las cámaras del detector de transmisión . Arreglo experimental para las mediciones con el detector de transmisión. Arreglo experimental para la medición del factor de trans- misión . Conjunto de estructuras de prueba sugeridas por el TG- 119 de la AAPM .	X ^{Evolution} 28 29 30 30 35 36
 4.1. 4.2. 4.3. 4.4. 4.5. 4.6. 5.1. 	Arreglo experimental para mediciones con el detector MatriX Conexión entre el área de tratamiento y el área de control Distribución de las cámaras del detector de transmisión . Arreglo expermental para las mediciones con el detector de transmisión. Arreglo experimental para la medición del factor de trans- misión . Conjunto de estructuras de prueba sugeridas por el TG- 119 de la AAPM . Tasa de paso gamma para campos APPA	X ^{Evolution} 28 29 30 30 35 36 39
 4.1. 4.2. 4.3. 4.4. 4.5. 4.6. 5.1. 5.2. 	Arreglo experimental para mediciones con el detector MatriX Conexión entre el área de tratamiento y el área de control Distribución de las cámaras del detector de transmisión . Arreglo experimental para las mediciones con el detector de transmisión. Arreglo experimental para la medición del factor de trans- misión . Conjunto de estructuras de prueba sugeridas por el TG- 119 de la AAPM . Tasa de paso gamma para campos APPA . Distribución de dosis coronal y sagital para la prueba de	X ^{Evolution} 28 29 30 30 35 36 39

5.3. Distribución de dosis coronal y sagital para la prueba de	
blancos Próstata	41
5.4. Análisis de los planes de tratamiento IMRT	45
5.5. Análisis de los planes de tratamiento VMAT	45
5.6. TPS vs CC para el 95 % del volumen del PTV con IMRT	49
5.7. TPS vs CC para el 95 % del volumen del PTV con VMAT	49
5.8. TPS vs CR para el 95 % del volumen del PTV con IMRT	52
5.9. TPS vs CR para el 95 % del volumen del PTV con VMAT	52
5.10. Tasas de paso de los análisis gamma para casos de IMRT $$	54
5.11. Tasas de paso de los análisis gamma para casos de VMAT	54
5.12. Ejmplos de órganos sin recibir radiación	58
5.13. Tasas de paso gamma para la verificación diaria TPS v s $\hfill \hfill \hfil$	
CC	60
5.14. Tasas de paso gamma para la verificación diaria TPS v s $\hfill \hfill \hfil$	
CR(DT)	60
5.15. Diferencia de dosis TPS v s $\operatorname{CR}(\operatorname{DT})$ para un plan diario $% \operatorname{CR}(\operatorname{DT})$.	62

Índice de tablas

s de dosis para las estructuras propuestas por el	
	37
os TG119	40
paso gamma TG119	42
baso gamma TG119	43
en Monaco	44
a de dosis TPS vs CC para el PTV, IMRT	47
a de dosis TPS vs CC para el PTV, VMAT	48
a de dosis TPS vs CR(DT) y TPS vs CR(M)	
TV, IMRT	51
a de dosis TPS vs CR(DT) y TPS vs CR(M)	
TV, VMAT	51
mitidas a órganos de riesgo	56
de riesgo IMRT	57
de riesgo VMAT	57
de transmisión	59
ibida por el 95 % del PTV \ldots \ldots \ldots	60
ibida por el 95 % del PTV \ldots	61
	de dosis para las estructuras propuestas por el

Introducción

La radioterapia es el tratamiento de enfermedades neoplásicas utilizando radiaciones ionizantes, que pueden ser electromagnéticas (rayos X, rayos gamma) o corpusculares (electrones, protones, fotones, etc.) [1]. El efecto de la radiación se produce por la energía absorbida en tejidos vivos a través de procesos de ionización y excitación de los átomos y moléculas que los forman y en donde la cantidad de energía absorbida por dichos tejidos se le conoce como dosis de radiación [2]. Recientemente, la radioterapia se ha mantenido como uno de los procedimientos más eficaces contra el cáncer, siendo además una buena alternativa a la cirugía para el control a largo plazo de tumores de cabeza, cuello, pulmón, cuello del útero, vejiga, próstata y piel, consiguiendo una significativa paliación del tumor debida a la radiación [3].

En la práctica del tratamiento es obligatorio determinar la dosis exacta que se aplica al volumen tumoral con el fin de maximizar la eficiencia terapéutica y evitar algún daño innecesario al tejido normal que rodea al tumor, ya que cualquier error en la dosis administrada puede o bien dar lugar a una subdosificación del mismo o a una complicación para el tejido sano [4,5]. Actualmente, los tratamientos para el cáncer basados en radioterapia están evolucionando rápidamente. Las máquinas que ofrecen este tipo de procedimientos son más precisas, completas y flexibles que nunca. Junto con estos avances surgen incertidumbres nuevas y desconocidas y en consecuencia, es necesario que se empleen nuevas e igualmente innovadoras metodologías de control de calidad (QA, Quality Assurance) de pretratamiento para describir, predecir y mitigar adecuadamente cualquier daño potencial al paciente antes de la entrega del plan [6]. Algunas técnicas en las que se lleva a cabo este QA son Radioterapia por Intensidad Modulada (IMRT) y Arcoterapia Volumétrica Modulada (VMAT). Dichas técnicas de tratamiento, permiten el escalamiento seguro de dosis al tumor ya que la forma de entrega de dosis concentra la dosis prescrita en el volumen a tratar a través de la modulación simultánea de los colimadores del acelerador, el movimiento del cabezal y la tasa de dosis [7]. Un aspecto importante que permite que exista un control de calidad al momento de utilizar alguna de las técnicas mencionadas anteriormente es la verificación de la fluencia de las partículas previa a la entrega del tratamiento, la cual debe ser realizada por un método ágil, efectivo y con una precisión que tome en cuenta alguna fluctuación del equipo generador de fotones en tiempo real y algún error generado por el sistema de planeación.

Con el fin de lograr esta verificación de dosis, en este trabajo de tesis se utilizaron como herramienta principal dos detectores: 1) una cámara multialámbrica transparente, llamado comercialmente como Dolphin y 2) un arreglo de matrices bidimensional, llamado comercialmente Matrixx, ambos cuentan con tecnología basada en cámaras de ionización [8] y cuya interface de análisis de datos es el software COMPASS.

El detector multialámbrico Dolphin, consiste en un arreglo de 1513 cámaras de ionización distribuidas en un área de detección de hasta $24\times 24cm^2$ cuvo volumen activo de cada cámara de ionización es de $0.016 cm^3$; Dolphin se puede utilizar tanto para la verificación del pretratamiento como para el seguimiento online de la radiación del haz externo ya que no hay cables conectados al detector si no que la transferencia de datos es a través de un módulo WLAN dentro del mismo [9]. Por otro lado, el detector Matrixx es un arreglo de 1020 cámaras de ionización que cubren un área de detección de hasta $24.4 \times 24.4 cm^2$ y a diferencia de Dolphin, los datos medidos se transmiten a la PC a través de una interfaz ethernet estándar [9]. En cuanto al software COMPASS, éste tiene integrada la información de comisionamiento del haz de radiación y del modelo del acelerador que se está evaluando; es capaz de realizar un control de calidad tanto del haz como del plan de tratamiento, por lo que se puede considerar como un sistema de planeación adicional. COMPASS reconstruye la dosis a partir de la fluencia medida por el detector, compara el plan del paciente con dicha medición y proporciona información de deposición de dosis 3D dentro de la anatomía del paciente. La evaluación del plan se logra por medios visuales, es decir, la evaluación de la diferencia de dosis/gamma en relación con el Sistema de Planificación de Tratamiento (TPS) dentro de la Tomografía Computarizada (TC) del paciente o en una estructura por estructura estadística/cuantitativa a través de la comparación de los Histogramas Dosis-Volumen (HDV) generadas por el TPS con los HDVs calculadas independientemente de COMPASS [6]. Así, ya sea con la interfaz de Dolphin o de Matrixx, se debe evaluar la correcta reproducibilidad de la entrega de dosis de tratamientos dinámicos (IMRT y VMAT) previo a su aplicación en pacientes.

Lo interesante y novedoso de esta práctica es el uso principalmente del detector multialámbrico Dolphin, ya que la ventaja que ofrece es que al estar montado sobre el cabezal de tratamiento y por sus propiedades de transparencia a la radiación (atenuación del haz 3%, según especificaciones del fabricante) es posible candidato para utilizarlo como detector de dosis en vivo; de esta forma, Dolphin es un detector ideal para la verificación en línea de tratamientos dinámicos para cada día de tratamiento del paciente permitiendo así la identificación de errores y el origen de ellos a través del análisis por medio de COMPASS.

Así pues, este documento se centra en la garantía de calidad del plan de tratamiento y la administración de la dosis combinadas en un procedimiento basado en la medición y comparación de dos detectores, evaluando y verificando cada plan de tratamiento con base en los HDVs y las tasas de aprobación de gamma para finalmente evaluar las consecuencias que puedan presentarse dentro de un procedimiento de QA.

Capítulo 1

Fundamento físicos y dosimétricos

1.1. Radioterapia

El campo de la radioterapia inició poco después del descubrimiento de los rayos X por Wilhelm Röntgen en el año de 1895, seguido por el descubrimiento de Becquerel sobre el fenómeno de la radiactividad en el año de 1986 y, en 1898, por Pierre y Marie Curie sobre el descubrimiento del radio. La aplicación de los rayos X se difundió rápidamente en el campo de la medicina utilizándolos como medio para diagnosticar fracturas en los huesos y localizar objetos extraños en los cuerpos. Para el año 1901, Becquerel y Curie dieron el primer informe sobre los efectos fisiológicos de los rayos de radio sobre células enfermas,lo cual estimuló la especulación de que la radiactividad podría utilizarse no sólo en el diagnóstico de la enfermedad, sino también para su tratamiento.

EL fundamento en el que se basa el uso de la radioterapia como tratamiento para el cáncer es el hecho de que es posible lograr un control sobre el crecimiento e incluso la eliminación de tejidos tumorales mediante procesos de interacción de partículas ionizantes con las células cancerígenas, las cuales presentan una mayor susceptibilidad a la radiación que las células normales; esto por lo tanto minimiza la probabilidad de que exista una complicación en el tejido sano con el que inevitablemente interaccionan las partículas ionizantes con el fin de alcanzar el tejido tumoral [10].

Los procesos principales de interacción entre la radiación y la ma-

teria que se presentan en los tratamientos de radioterapia son: efecto fotoeléctrico, dispersión Compton y producción de pares.

1.1.1. Efecto fotoeléctrico

El efecto fotoeléctrico es un fenómeno en el cual un fotón es absorbido por un átomo y como resultado uno de sus electrones orbitales es expulsado. En dicho proceso, la energía $(h\nu)$ del foton es absorbida por el átomo y posteriormente es transferida al electrón.

La energía cinética del electrón expulsado o fotoelectrón, es igual a:

$$E_{cinética} = h\nu - E_B,\tag{1.1}$$

donde E_B es la anergía de unión del electrón.

Este tipo de interacciones pueden presentarse en electrones de las capas K,L, M o N (Fig.1.1).

Después de que el electrón ha sido expulsado, se crea una vacancia en la órbita dejando al átomo en un estado excitado. Dicha vacancia puede ser llenada con un electrón orbital exterior, cuando esto sucede ocurre la emisión de un rayo X característico. Existe además la probabilidad de que se emitan electrones Auger, lo cual ocurre cuando la energía liberada debido al electrón exterior que llena la vacante es dada a otro electrón en una órbita mayor, y la cual es expulsada posteriormente [1].



Figura 1.1: Esquema que representa el efecto fotoeléctrico [1].

Cabe mencionar que la probabilidad de absorción fotoeléctrica depende de la energía del fotón.

1.1.2. Efecto Compton

Durante el proceso Compton un fotón interactúa con un electrón atómico o también llamado electrón libre, en donde la energía de enlace del electrón es mucho menor que la energía del fotón incidente. En esta interacción, el electrón recibe parte de la energía del fotón y es emitido en un ángulo θ , asu vez el fotón, con una energía menor que su energía inicial, se dispersa en un ángulo ϕ (Fig.1.2). Dicho fenómeno puede ser analizado en términos de una colisión entre dos partículas, un fotón y un electrón.

Así, si aplicamos las leyes de la conservación de la energía y del momento, se establecen las siguientes relaciones:

$$E = h\nu_0 \frac{\alpha(1 - \cos\phi)}{1 + \alpha(1 - \cos\phi)} \tag{1.2}$$

$$h\nu' = h\nu_0 = \frac{1}{1 + \alpha(1 - \cos\phi)}$$
(1.3)

$$\cot\theta = \frac{(1+\alpha)\tan\phi}{2} \tag{1.4}$$

donde $h\nu_0$, $h\nu'$ y E son las energías del foton incidente, el fotón dispersado y el electrón, respectivamente, y $\alpha = \frac{h\nu_0}{m_0c^2}$, donde m_0c^2 es la energía de reposo del electrón, que es igual a 0.511 MeV [1].

A diferencia del efecto fotoeléctrico, para el cual la probabilidad de que suceda ocurre cuando la energía del fotón incidente es igual o ligeramente mayor que la energía de enlace del electrón, para el efecto Compton la energía del fotón incidente debe ser grande comparada con la energía de enlace de los electrones, por lo que a medida que la energía del fotón aumenta más allá de la energía de unión del electrón en la capa K, el efecto foteléctrico disminuye rápidamente con la energía y el efecto Compton se hace cada vez más importante.

Por otro lado, debido a que la interacción de Compton involucra electrones libres en el material, éste es independiente del número atómico ${\cal Z}$

1.1.3. Producción de pares

El fenómeno de producción de pares se presenta cuando un fotón interactúa con el campo electromagnético de un núcleo atómico; al ocurrir dicha interacción, el fotón pierde toda su energía produciendo así un



Figura 1.2: Esquema que representa el efecto Compton [1].

electrón negativo (e^-) y un electrón positivo o positrón (e^+) (Fig.1.3). El equivalente en energía de la masa combinada de los dos electrones es:

$$2 \times m_0 c^2 = 2 \times 0.51 M eV = 1.02 M eV \tag{1.5}$$

Por lo tanto, con base en la ecuació 1.5, la energía mínima del fotón en la cual la producción de pares puede ocurrir (en un campo nuclear) es 1.02MeV [2]; cabe mencionar que si el fotón es más energético, la energía sobrante se reparte en el par creado en forma de energía cinética.

Debido a que la producción de pares es el resultado de la interacción entre el campo electromagnético del núcleo, la probabilidad de este proceso aumenta rápidamente con el número atómico [1].



Figura 1.3: Esquema que representa el proceso de producción de pares [1].

1.2. Unidades de radiación y mediciones en radioterapia

Como se mencionó anteriormente, la radioterapia es un proceso en el cual se utiliza radiación ionizante para tratamientos de enfermedades neoplásicas o cáncer y en donde la cantidad de energía de radiación absorbida por los tejidos es llamada dosis de radiación. Es muy importante que dicha dosis de radiación sea controlada con una precisión que tenga un margen de error muy pequeño, esto con el fin de evitar daños al tejido sano.

Para lograr que exista un buena presición al momento de administrar la dosis, es necesario realizar todo un proceso de dosimetría de radiación, la cual correlaciona cualquier efecto con la cantidad de radiación administrada; es por eso que el término "dosimetría de radiaciónçubre todos aquellos procesos de evaluación y cuantificación que se puedan aplicar a los tratamientos.

A continuación se describen los principales conceptos y cantidades dosimétricas que es necesario tener en cuenta al momento de realizar la dosimetría de radiación.

1.2.1. Fluencia

La fluencia Φ es el cociente dN por da, donde dN es el número de partículas incidentes (fotones) sobre una esfera de área transversal da centrada en un punt P (Fig.1.4):

$$\Phi = \frac{dN}{da} \tag{1.6}$$

 Φ se expresa en unidades de m^{-2} .



Figura 1.4: Ejemplo de la definición de fluencia

La tasa de fluencia (ϕ) es la fluencia por unidad de tiempo:

$$\phi = \frac{d\Phi}{dt},\tag{1.7}$$

con unidades de $m^{-2} \cdot s^{-1}$.

1.2.2. Enegía de fluencia

La energía de fluencia (Ψ) , es el cociente de dE por da, donde dE es la suma de las energías de todos los fotones que atraviesan la esfera de sección transversal de área da:

$$\Psi = \frac{dE}{da},\tag{1.8}$$

Las unidades para la energía de fluencia son $J \cdot m^{-2}$.

Para un haz monoenergético, dE es solo el número de fotones dN veces la energía $h\nu$ de cada fotón:

$$dE = dN \cdot h\nu \tag{1.9}$$

La tasa de energía de fluencia (ψ) , es la energía de fluencia por unidad de tiempo:

$$\psi = \frac{d\Psi}{dt},\tag{1.10}$$

con unidades de $J \cdot m^{-2} \cdot s^{-1}$.

1.2.3. KERMA y TERMA

El término kerma es un acrónimo de Kinetic Energy Released per unit Mass, i.e., energía cinética liberada por unidad de masa y está definida como el cociente de dE_{tr} por dm, donde dE_{tr} es el valor esperado de la energía transferida de la radiación indirectamente ionizante (fotones) a partículas cargadas (electrones y positrones) en un volumen elemental dV de masa dm.

$$K = \frac{dE_{tr}}{dm} \tag{1.11}$$

La unidad en la que se expresa esta cantidad es la misma en la que se expresa la dosis, J/kg, denominada en el SI como gray (Gy) y en donde 1Gy = 1J/kg.

1.2. UNIDADES DE RADIACIÓN Y MEDICIONES EN RADIOTERAPIA7

La energía transferida de la radiación indirectamente ionizante a partículas cargadas se puede perder de dos maneras: (i) colisiones que resultan en ionizaciones y (ii) conversión en fotones. En consecuencia, el kerma se puede dividir en dos partes:

$$K = K_{col} + K_{rad} \tag{1.12}$$

El kerma de colisión (K_{col}) se relaciona con la parte de la energía cinética de las partículas secundarias cargadas que se pierde en colisiones, dando como resultado la ionización y excitación de átomos en la materia.

Por otro lado, el kerma radiativo (K_{rad}) está relacionado con la parte de la energía cinética inicial de las partículas secundarias cargadas que se convierte en energía de fotones.

En el caso de un haz monoenergético de fotones que irradia un medio, existen relaciones importantes para el kerma. Sea un punto P, en el espacio donde hay una fluencia, Φ , de fotones de energía $h\nu$, el kerma puede calcularse como el producto de la energía de fluencia y el coeficiente de transferencia de energía de masa del material $(\frac{\mu tr}{a})$:

$$K = \Phi h \nu \left(\frac{\mu_{tr}}{\rho}\right) = \left(\frac{\mu_{tr}}{\rho}\right) \Psi \tag{1.13}$$

De forma similar, el kerma de colisión para fotones se relaciona con la fluencia mediante el coeficiente de absorción de energía de masa $\left(\frac{\mu_{en}}{a}\right)$:

$$K_{col} = \Phi h \nu(\frac{\mu_{en}}{\rho}) = (\frac{\mu_{en}}{\rho})\Psi$$
(1.14)

Relacionando los coeficientes de absorción y transferencia de energía, la relación entre el kerma de colisión y el kerma total queda establecida como:

$$K_{col} = k(1-g),$$
 (1.15)

donde g es la fracción promedio de energía que se pierde por procesos radiativos.

Para fotones en el rango de energía de diagnóstico (150 keV) que interactúan con materiales de bajo número atómico (Z), las diferencias entre los coeficientes de absorción de energía y de transferencia de energía son insignificantes, esto se debe a que la fracción de la energía de electrones convertida en rayos X bremsstrahlung es muy pequeña; por lo que para estas condiciones, el kerma radiativo es insignificante y el kerma de colisión es numéricamente igual al kerma [11].

Por otro lado, para un haz de fotones con fin terapeútico, un gran número de fotones con energía E(MeV) cada uno, inciden sobre el paciente y al conjunto de ellos que alcanzan un punto en el cuerpo se le caracteriza por la energía de fluencia. Así, para una energía de fluencia dada, la energía total liberada por unidad de masa (TERMA) se expresa como el producto del coeficiente de atenuación total de masa $(\frac{\mu}{\rho})$ y la energía de fluencia (Ψ) en un punto [12].

Cabe resaltar que las cantidades de terma, kerma y kerma de colisión, están relacionadas con la energía de fluencia de los fotones mediante la atenuación de masa, la transferencia de energía de masa y los coeficientes de absorción de energía de masa, respectivamente.

1.2.4. Exposición

Cuando rayos X o rayos gamma interactúan con aire, se define una cantidad llamada exposición (X), que se relacionada con el kerma de colisión a través de:

$$X = \frac{dQ}{dm},\tag{1.16}$$

donde La cantidad dQ es el valor absoluto de la carga total de los iones (de un sólo signo) producida en el aire cuando todos los electrones liberados en aire de masa dm son detenids completamente.

La unidad de exposición en el SI es C/kg.

Con base en lo anterior, la energía perdida para producir la carga dQ corresponde al valor esperado de la energía neta transferida a las partículas cargadas en el aire $(d\varepsilon_{tr}^{neta})$. La relación entre estas dos cantidades se expresa en términos de la cantidad medible de aire \overline{W}_{aire} y la energía promedio perdida en aire seco para formar un par de iones. \overline{W}_{aire} se expresa como:

 $\overline{W}_{aire} = \frac{\Sigma energía \ cinética \ de \ los \ electrones \ pérdida \ en \ ionización \ y \ excitación}{\Sigma pares \ de \ iones \ producidos \ por \ los \ electrones \ secundarios \ en \ aire} (1.17)$

La relación entre el kerma de colisión en aire y la exposición puede obtenerse a partir de:

$$(K_{col})_{aire} = \overline{W}_{aire}X \tag{1.18}$$

El valor para $\overline{W}_{aire} = 33.97 J C^{-1}$

1.2.5. Dosis absorbida

La dosis absorbida describe la cantidad de radiación para todos los tipos de radiación ionizante, incluyendo partículas con carga y sin carga;todos los tipos de materiales y todas las energías.Representa una medida para los efectos biológicamente significantes producidos por la radiación ionizante [1].

La dosis absorbida está definida como el cociente $d\overline{\in}/dm$ donde $d\overline{\in}$ es la energía media impartida por la radiación ionizante a un material de masa dm. La unidad en la que es expresada dicha cantidad en el SI es el gray (Gy).

Kerma y la dosis absorbida se expresan con las mismas unidades y ambas se relacionan con la cuantificación de la interacción de la radiación con la materia. Mientras que el kerma se utiliza para cuantificar un campo de radiación, la dosis absorbida se utiliza para cuantificar los efectos de la radiación [11].

Capítulo 2

Técnicas dinámicas de tratamiento: IMRT y VMAT

Al hacer incidir directamente haces de radiación sobre algún volumen de tratamiento, es inevitable que se irradie el tejido normal, por lo que se busca que éste reciba la menor dosis posible para evitar que se generen daños en él. Actualmente la radioterapia cuenta con diferentes modalidades que permiten irradiar menor cantidad de volumen sano con una menor dosis y a la vez aumentar las dosis al volumen blanco haciendo posible un aumento en el control tumoral (TCP - Probabilidad de Control Tumoral) y una menor probabilidad de efectos colaterales en tejidos sanos (NTCP).

Lo anterior se refleja en una rápida evolución en las tecnologías de planificación y entrega en radioterapia durante los últimos años. Estos cambios han sido bien recibidos y cuidadosamente desarrollados para el beneficio de los pacientes con cáncer. Dentro de estos avances se encuentran las técnicas dinámicas de tratamiento de Radioterapia por Intensidad Modulada (IMRT) y Arcoterapia Volumétrica Modulada (VMAT).

A continuación se discutirá los principios de la radioterapia por intensidad modulada y posteriormente se introducirá el concepto de la arcoterapia volumétrica modulada, la cual es una técnica dinámica para la administración rotacional de la IMRT.

2.1. Principios de IMRT

La radioterapia por intensidad modulada puede considerarse como una generalización de la radioterapia conformada tridimensional (3D CRT). La radioterapia conformal implica la entrega de múltiples haces estáticos que a menudo se ajustan a la forma del objetivo bloqueando los órganos cercanos en riesgo y, en los cuales la fluencia de fotones es constante. La IMRT es una extensión de esto, en la que la fluencia de fotones puede ser modulada arbitrariamente a través del haz de radiación utilizando a menudo un colimador multihojas (MLC); por lo tanto, mediante la entrega de múltiples haces de IMRT, es posible construir una distribución de dosis altamente conformal dentro del paciente logrando distribuciones de dosis con regiones de alta dosis y bajos gradientes con formas cóncavas brindando en algunos casos mejores soluciones dosimétricas que la radioterapia conformada (fig. 2.1) [7].



Figura 2.1: Comparación entre los principios de 3D CRT e IMRT [7]

Si bien el uso de esta técnica no elimina la irradiación a los órganos de riesgo (OAR), se limitan en mayor medida las dosis a tejidos que están dentro de la trayectoria del haz disminuyendo la toxicidad de los tratamientos de radioterapia, logrando una mejora a la modalidad de radioterapia conformada tridimensional (3D-CRT).

2.1.1. Formas de entrega de haces con IMRT

Mientras que anteriormente los MLCs se utilizaban sólo para definir una forma de campo, en IMRT las capacidades de modelado y movimiento de los colimadores multihojas se explotan para construir una mejor aproximación a una fluencia ideal.

Los sistemas de entrega en IMRT utilizando MLC puede ser clasificados en dos modalidades: 1)IMRT con gantry fijo y 2) IMRT con en gantry dinámico.

2.1.1.1. IMRT con gantry fijo

Para un ángulo dado del gantry, el colimador multihojas puede programarse para administrar tratamientos de IMRT, los cuales pueden realizarse de dos maneras diferentes:

Step-and-shoot o s & S Esta forma de entrega consiste en el empleo de un haz modulado dividido en subcampos que se forman a partir de posiciones estáticas de las multihojas, estos subcampos son denominados segmentos y cada uno tiene una intensidad uniforme; mientras las hojas se mueven para la conformación de otro haz, la intensidad de radiación se interrumpe (fig. 2.2). Finalmente la dosis total administrada por todos los segmentos crea un campo de intensidad modulada.



Figura 2.2: Método de entrega de IMRT por Step and Shoot

Sliding Windows o dMLC A diferencia del método anterior, en el dMLC no hay segmentos individuales, en su lugar, el haz de radiación permanece encendido mientras que las multihojas se mueven a través del campo con velocidades variables (fig. 2.3), logrando así la modulación de la intensidad.



Figura 2.3: Método de entrega de IMRT por dMLC

2.1.1.2. IMRT con gantry dinámico

Dentro de la clasificación de entrega de IMRT con el gantry en rotación, se encuentra la Arcoterapia Volumétrica Modulada, la cual será descrita en la siguiente sección.

2.2. Principios de VMAT

La arcoterapia volumétrica modulada se introdujo por primera vez en el año 2007 y se describe como una técnica de radiación capaz de lograr distribuciones de dosis altamente conformales con una mayor cobertura del volumen objetivo y un menor daño en tejidos normales en comparación con las técnicas convencionales de radioterapia. VMAT trae consigo otras ventajas adicionales, tales como la reducción en el tiempo de entrega del tratamiento comparado con la IMRT y la variación simultánea de tres parámetros durante el suministro de tratamiento, es decir, la velocidad de rotación del gantry, la forma de la apertura de tratamiento a través del movimiento del MLC y la tasa de dosis [13].

La primera forma de terapia de arco, denominada terapia de arco de intensidad modulada (IMAT) fue descrita por primera vez por Yu en 1995 y requirió el uso de múltiples arcos superpuestos para lograr una distribución de dosis satisfactoria. Las técnicas VMAT más recientes han permitido tratar todo el volumen objetivo utilizando uno o dos arcos, aunque los casos complejos pueden requerir más. En una revisión reciente, VMAT se describe esencialmente como una forma de arco simple IMAT técnica que emplea la variación de la tasa de dosis. Existen dos formas principales de terapias basadas en arcos: la tomoterapia y VMAT. Las máquinas de tomoterapia (es decir, "terapia de rebanadas") pueden considerarse una combinación de un escáner de tomografía computarizada (TC) y un acelerador lineal que puede suministrar la radiación en una distribución con forma de abanico, similar a la imagen de TC con una fuente de radiación de rotación continua mientras que el paciente se mueve a través de la máquina [1]. Un beneficio de VMAT en comparación con la tomoterapia es la posibilidad de entregar este tratamiento en aceleradores lineales convencionales, que están configurados para tener esta capacidad. Actualmente hay varios sistemas VMAT disponibles bajo varios nombres (RapidArc, Varian, SmartArc, Phillips y Elekta VMAT, Elekta).

2.3. Planeación de tratamiento

Para la implementar clínicamente tratamientos de IMRT como de VMAT, es necesario contar con un sistema de planificación de tratamiento (TPS) que pueda calcular mapas de fluencia no uniformes para haces múltiples dirigidos desde diferentes direcciones.

Los TPS son programas diseñados para administrar una adecuada distribución de dosis al paciente al momento de aplicar la dosis prescrita al PTV y son comisionados a partir de la información dosimétrica medida por el físico médico para cada equipo de tratamiento en particular. Para representar la anatomía del paciente mediante modelos 3D, el PTV y los OAR son obtenidos de imágenes de TC u otros, como la resonancia magnética.

Varios algoritmos de cálculo son utilizados para modelar las interacciones entre el haz de radiación y la anatomía del paciente para determinar la distribución espacial de la dosis de radiación. Dichos algoritmos han evolucionado desde simples modelos 2D a modelos en 3D y técnicas de Monte Carlo considerando los diferentes tipos de radiación y complejidad computacional, logrando así un mayor poder de cálculo.

El proceso de planeación de un tratamiento en radioterapia incluye varios pasos descritos en la figura 2.4.

La mayoría de los sistemas de planeación de tratamiento que utilizan IMRT y VMAT, se basan en el principio de "planeación inversa".

2.3.0.1. Planeación inversa

Este proceso, al igual que la 3D CRT, requiere de la obtención de las imágenes, realización de contornos y ubicación de los haces. Partiendo de estos parámetros se plantea una receta" para obtener la dosis requerida, esto es, se especifican las restricciones de volumen y límites



Proceso de planeación de un tratamiento en radioterapia

Figura 2.4: Descripción general del proceso de planeación para un tratamiento en Radioterapia

de dosis al PTV y a los órganos de riesgo; posteriormente el sistema se encargará automáticamente de realizar una optimización que haga posible satisfacer dichas restricciones. Sin embargo, muchas veces la física de las interacciones fotones-tejido limita el logro de los objetivos deseados. Lamentablemente ninguna cantidad que especifique cero porcentaje de dosis a los órganos de riesgo o una alta uniformidad de dosis al PTV puede alcanzarse realmente. La solución a esto radica, hasta el momento, en llegar a un acuerdo razonable entre lo que el médico quiere y lo que se puede lograr [14].

En cuanto al proceso de optimización realizado por el TPS, mediante un algoritmo iterativo el sistema determina las distribuciones de intensidad de cada uno de los haces para producir una distribución de dosis que se aproxime a la deseada; de esta manera, el TPS divide primeramente cada haz en pequeños pixeles o "beamlets" y ajusta la intensidad de cada uno de ellos con la finalidad de lograr el objetivo propuesto por el usuario [1]. Este método iterativo de optimización ajusta los haces para minimizar el valor de alguna función de costo, la cual se debe basar en parámetros físicos de dosis y volumen que incluyan la dosis prescrita al PTV, términos que cuantifiquen la homogeneidad de la dosis, la dosis máxima y restricciones dosis-volumen a los OAR.

Un ejemplo de una función de costo se expresa en la ecuación 2.1.

$$C_n = \left[\frac{1}{N}\sum_{\vec{r}} W(\vec{r}) (D_0(\vec{r}) - D_n(\vec{r}))^2\right]^{0.5},$$
(2.1)

donde C_n es el costo de la n-ésima iteración, $D_0(\overrightarrow{r})$ es la dosis deseada en algún punto \overrightarrow{r} en el paciente, $D_n(\overrightarrow{r})$ es la dosis calculada en el mismo punto, $W(\overrightarrow{r})$ es un factor de peso en términos de las restricciones dadas por el usuario para las diferentes estructuras; la suma se toma en un gran número N de puntos de dosis.

El algoritmo de optimización intenta minimizar el costo total en cada iteración hasta que se alcanza el objetivo deseado [1].

Con base en lo descrito anteriormente, se puede decir que el concepto fundamental de la planificación inversa es que, en lugar de intentar una variedad de configuraciones de los haces y sus pesos hasta obtener un acuerdo adecuado con la dosis prescrita, se realiza lo contrario y que el principal factor para lograr una planeación óptima recae en utilizar la experiencia tanto del físico médico como del médico para decidir las restricciones adecuadas.

Cabe mencionar que los pacientes candidatos a tratamiento de radioterapia generalmente tienen que someterse a una serie de procedimientos preparatorios extensos y complejos, iniciando desde el diagnóstico del médico radio oncologo hasta la aplicación del tratamiento.

En términos de seguridad del paciente, cada proceso necesita ser monitoreado cuidadosamente ya que debido a la complejidad de todo el procedimiento pueden ocurrir errores de administración de la dosis, por lo que es importante hacer hincapié en la necesidad de una verificación del tratamiento antes de su aplicación mediante un control de calidad específico del paciente.

Capítulo 3

Aseguramiento de la calidad (QA) en IMRT y VMAT

Como se ha venido mencionando, la radioterapia es una forma de tratamiento dirigido hacia la erradicación de células tumorales y que también tiene el potencial inherente de dañar el tejido normal, por lo que errores de calibración en el procedimiento pueden provocar lesiones en un gran número de pacientes. Debido a esto, diversas organizaciones como la World Health Organization (WHO), la American Association of Physics in Medicine (AAPM) y la International Commission on Radiation Units and Measurements (ICRU), proponen que es esencial un enfoque sistemático del aseguramiento de la calidad en todo el proceso de radioterapia.

En nuestro país, existen normas como la Norma Oficial Mexicana NOM-002-SSA3-2016 que señala la importancia de implementar procedimientos de radioterapia que garanticen condiciones de calidad y seguridad en el paciente. Establece que es fundamental ofrecer los tratamientos con radiación de manera segura y específica, por lo que los servicios de radioterapia deben reunir una serie de características y condiciones tanto para instalaciones y equipos, así como para el personal que labora en ellos [15].Dentro de las generalidades descritas en el documento, se encuentra el papel del físico médico quien es el responsable directo de realizar la optimización de los procedimientos de radioterapia así como el diseño e implementación de los programas de garantía y aseguramiento de calidad para los aspectos físicos y tecnológicos del uso médico de la radiación, incluido el control de calidad de los equipos, la planeación y optimización del tratamiento de acuerdo con la indicación del médico radio oncólogo y principalmente el aseguramiento de la calidad (QA) del paciente en los procedimientos de radioterapia.

El aseguramiento de la calidad ha sido un concepto que ha evolucionado junto con la terapia de radiación desde la primera vez que fue utilizada para tratar el cáncer y otras enfermedades. Según la WHO, el concepto de aseguramiento de la calidad hace referencia a "todos aquellos procedimientos que aseguran la consistencia de la prescripción médica y el cumplimiento seguro de esa prescripción en lo que respecta a la dosis al volumen objetivo, junto con una dosis mínima al tejido normal, exposición mínima del personal y monitoreo adecuado del paciente para determinar el resultado final de tratamiento." [16]

En comparación con la radioterapia convencional, la planificación del tratamiento de IMRT y VMAT es más compleja por lo que requiere de una verificación tanto de los parámetros relacionados con la fase de planificación como con la fase de entrega, esto se debe a que los errores potenciales en estas técnicas pueden ocurrir tanto en la etapa de cálculo de dosis en el TPS como en la etapa de administración del haz. Teniendo en cuenta las consecuencias que pueden ser causadas por esos errores, es necesario realizar un QA antes de la primera fracción de tratamiento para verificar que se destine la dosis correcta y así garantizar la seguridad de los pacientes. Esto se refiere como un QA del plan específico del paciente y el cual fue realizado en este trabajo de tesis.

3.1. QA específico del paciente

En el control de calidad específico del paciente, el plan de tratamiento se verifica en términos distribución de dosis y de dosis absoluta. La verificación de estos dos parámetros generalmente se realiza sobre un fantoma cuyas mediciones se pueden realizar con una amplia variedad de detectores. Aunque actualmente se cuenten con algoritmos de cálculo bastante precisos, las mediciones de dosis para la verificación siguen siendo necesarias ya que de esta manera es posible tener una representación completa de los efectos de la planificación del tratamiento y de las discrepancias que pueden llegar a presentarse en el acelerador relacionadas con la dosis real suministrada. Las comparaciones entre las mediciones y el TPS generalmente son sometidas a criterios de aceptación establecidos por el protocolo implementado por la institución. A continuación se describen aquellas realizadas en nuestro centro.

3.1.1. Comparación de la distribución de dosis

Para la puesta en marcha de los TPS, es necesario realizar rutinariamente una comparación de las distribuciones de dosis medidas y calculadas. Existen dos tipos de evaluaciones, cualitativa y cuantitativa, que deben realizarse para tener una aprobación final de todo el sistema. La evaluación cualitativa se realiza superponiendo distribuciones de isodosis, ya sea utilizando herramientas de software o manualmente y en ella se destacan áreas de desacuerdo significativo. Por otro lado, en la evaluación cuantitativa se comparan directamente los valores de distribución de dosis medidos y calculados. Las distribuciones de dosis en 2 y 3 dimensiones pueden ser comparadas utilizando diferentes métodos:

3.1.1.1. Diferencia de dosis

Van Dyk et al. subdividen las comparaciones de distribución de dosis en regiones de gradientes de dosis alta y baja, cada una con un criterio de aceptación diferente.

En regiones de gradiente bajo, las dosis se comparan directamente considerando una tolerancia de aceptación basada en la diferencia entre las dosis medidas y calculadas. Es posible mostrar una distribución de diferencia de dosis que identifique las regiones en las que las distribuciones de dosis calculadas no están de acuerdo con la medición. En las regiones de gradiente de dosis altas, suponiendo que la extensión espacial de la región es suficientemente grande, un pequeño error espacial, ya sea en la región cálculo o la medición, da como resultado una gran diferencia de dosis entre la medición y el cálculo. Por lo tanto, las diferencias de dosis en las regiones de gradiente de dosis altas pueden ser relativamente poco importantes, y el concepto de una distancia a la distribución de los acuerdos DTA is se utiliza para determinar la aceptabilidad del cálculo de la dosis.

3.1.1.2. Distancia a un punto con coincidencia de dosis (DTA)

El DTA es la distancia entre un punto de datos medidos y el punto más cercano en la distribución de dosis calculada que exhibe la misma dosis. Las evaluaciones de diferencia de dosis y DTA se complementan cuando se usan como determinantes de la calidad del cálculo de la distribución de dosis.



Figura 3.1: Representación geométrica de los criterios de evaluación de la distribución de dosis para las pruebas de diferencia de dosis y distancia a un punto con coincidencia de dosis. a) Representación bidimensional. b) Representación unidimensional. [18]

3.1.2. Análisis de la distribución de dosis: índice gamma (γ)

El análisis gamma es uno de los métodos de comparación más utilizados para realizar un análisis cuantitativo de las distribuciones de dosis medidas en un plano y las distribuciones de dosis calculadas por el TPS para tratamientos IMRT y VMAT. Este método fue presentado por Low et al. [18] y se basa en la comparación de la distribución de dosis en función de la dosis y los dominios espaciales; cuantifica la calidad de la comparación utilizando criterios de aceptación en términos de porcentaje de diferencia de dosis y distancia a acuerdo (DTA), es decir, entre distancia multidimensional entre los puntos comparados en dosis y distancia física.

La definición de dicho criterio de aceptación en un espacio compuesto por la dosis y las coordenadas espaciales de los puntos a comparar se obtiene tomando la superficie de un elipsoide centrado en el punto en cuestión, cuyos ejes serán los criterios individuales. Si ΔD_M es la tolerancia para la diferencia de dosis y Δd_M es la tolerancia para DTA, la ecuación que define esta superficie es [18]:

$$1 = \sqrt{\frac{r^2(\mathbf{r}_m, \mathbf{r}}{\Delta d_M^2} + \frac{\delta^2(\mathbf{r}_m, \mathbf{r}}{\Delta D_M^2}}$$
(3.1)

donde

$$r(\mathbf{r}_m, \mathbf{r}) = |\mathbf{r} - \mathbf{r}_m| \tag{3.2}$$

у

$$\delta(\mathbf{r}_m, \mathbf{r}) = D(\mathbf{r}) - D_m(\mathbf{r}_m) \tag{3.3}$$

es la diferencia de dosis en la posición \mathbf{r}_m .

La cantidad del lado derecho de la ecuación define un índice de calidad γ en cada punto del plano $\mathbf{r}_c - \mathbf{r}_m$ para el punto medido \mathbf{r}_m , donde el subíndice c corresponde al cálculo y m a la medición:

$$\gamma(\mathbf{r}_m) = \min\Gamma(\mathbf{r}_m, \mathbf{r}_c \forall \mathbf{r}_c \tag{3.4}$$

donde

$$\Gamma(\mathbf{r}_m, \mathbf{r}_c) = \sqrt{\frac{r^2(\mathbf{r}_m, \mathbf{r}_c)}{\Delta d_M^2} + \frac{\delta^2(\mathbf{r}_m, \mathbf{r}_c)}{\Delta D_M^2}},$$
(3.5)

$$r(\mathbf{r}_m, \mathbf{r}_c) = |\mathbf{r}_c - \mathbf{r}_m|, \qquad (3.6)$$

у

$$\delta(\mathbf{r}_m, \mathbf{r}_c) = D_c(\mathbf{r}_c) - D_m(\mathbf{r}_m) \tag{3.7}$$

22CAPÍTULO 3. ASEGURAMIENTO DE LA CALIDAD (QA) EN IMRT Y VMAT

Es la diferencia entre los valores de dosis de las distribuciones medidas calculadas, respectivamente. Por lo tanto el criterio de aceptación se establece como:

Si $\gamma(\mathbf{r}_m) \leq 1$, el cálculo pasa. Si $\gamma(\mathbf{r}_m) > 1$, el cálculo falla.



Figura 3.2: Representación geométrica de los criterios de evaluación de la distribución de dosis para la evaluación de índice gamma. a) Representación bidimensional. b) Representación unidimensional. [18]

Este análisis puede ser visualizado de varias maneras, mediante una imagen que muestre el valor del índice γ en cada punto, un gráfico 3D, un histograma, o bien un gráfico de tolerancia donde se indiquen aquellos lugares donde el índice γ es mayor a 1. [18]

En este trabajo, la evaluación gamma se representa mediante histogramas e imágenes que muestran los lugares en los que el valor son mayores a 1.

3.1.3. Sistemas para la verificación de dosis

Los procedimientos actuales de QA para el plan específico del paciente en técnicas de IMRT y VMAT pueden clasificarse en dosimetría 2D y dosimetría 3D.

La dosimetría 2D se basa en la comparación de distribuciones de dosis planas medidas y calculadas utilizando películas radiográficas y matrices de detectores. Sin embargo, este tipo de verificaciones consumen demasiado tiempo al ser muy laboriosas y en consecuencia reducen la eficacia del procedimiento del QA. Por otro lado, los generadores de imágenes portales también se han utilizado para realizar el QA del plan en donde las fluencias de los fotones se miden directamente y son comparados con los cálculos.

La principal desventaja de la dosimetría en 2D se centra en que la precisión y entrega del plan sólo se verifican en un plano.

En cuanto a las distribuciones de dosis en 3D, la verificación debe tomar en cuenta la complejidad de las técnicas de IMRT y VMAT.

Para verificar la deposición de dosis en la geometría 3D del paciente, existen técnicas basadas en mediciones que utilizan un modelo de fluencia, lo cual es posible describir a través de dos enfoques [19].

El primer enfoque compara la respuesta medida del detector con la respuesta esperada del detector en la geometría de validación y corrige, con base las perturbaciones encontradas, la dosis calculada en la geometría del paciente mediante técnicas de ray-tracing¹.

El segundo enfoque utiliza la respuesta medida del detector para reconstruir la fluencia y así recalcular la dosis en la geometría del paciente mediante un motor de dosis. En este enfoque, se considera como paso inicial el cálculo de la fluencia esperada a partir de un modelo de fluencia basado en el plan de tratamiento de radioterapia (RTplan). Esta fluencia calculada se utiliza para determinar la respuesta esperada del detector basada en un modelo del detector. Mediante la comparación entre la respuesta calculada del detector con la respuesta medida del detector, la fluencia calculada es corregida de acuerdo con la medición. Finalmente, la fluencia corregida se utiliza para recalcular la dosis en una TC (tomografía computarizada) que representa la geometría del paciente y que puede compararse con la distribución de dosis prescrita que permite la

¹Calcular la intersección de una línea con un volumen, o ray-tracingçomo se lo conoce comúnmente, es un componente integral de los algoritmos de cálculo de dosis tridimensionales de radioterapia.

verificación in vivo de dosis 3D. [19,20]

Los detectores más utilizados para el modelado de fluencia son el dispositivo de imagen de portal electrónico (EPID) y las matrices de detectores 2D compuestas de cámaras de ionización. Los EPID se desarrollaron originalmente para mejorar la precisión de la configuración del paciente al generar radiografías del paciente durante la administración del tratamiento. Dicho detector consiste en una pantalla centelleante que genera fotones cuando es golpeado por rayos X, seguido por la detección de estos fotones mediante una placa de silicio amorfo. La luz emitida se puede usar para modelar la fluencia. Un EPID tiene la ventaja de contar con una alta resolución y de estar incorporado dentro de la máquina de tratamiento detrás del paciente, lo que permite modelar la fluencia basada en la medición durante el tratamiento. Sin embargo, el incluir la geometría del paciente tiene el inconveniente de que las diferencias tanto en la respuesta esperada como de la respuesta medida del detector puedan originarse va sea en el acelerador, la geometría del paciente o ambos.

Por otro lado se encuentras las herramientas de verificación de dosis que utilizan matrices de detectores compuestas por diodos o cámaras de ionización. En comparación con la dosimetría EPID, los detectores de arreglos 2D comúnmente son montados en el linac o posicionados en la mesa de tratamiento sin paciente. Es importante destacar que las matrices de detectores 2D actuales tienen una resolución espacial limitada [21], sin embargo, se ha demostrado que una verificación de alta resolución de dosis se puede realizar utilizando mediciones de baja resolución, por lo que nuevos detectores están siendo desarrollados con el propósito de modelar la fluencia durante el tratamiento del paciente [22].

En general, la verificación de la dosis pre-tratamiento basada en mediciones 2D implican una metodología laboriosa, ya que se debe realizar antes del tratamiento real y exige tiempo del linac, el cual es limitado. Por otra parte, con el aumento en el número de pacientes que actualmente se tratan con técnicas dinámicas, se requiere de una verificación de dosis en 3D, por lo que se necesitan procedimientos de verificación de dosis previos al tratamiento eficientes y confiables como se ha venido mencionando. Un aspecto importante de la verificación de la dosis previa al tratamiento es la evaluación de las diferencias de dosis observadas.

Desde un punto de vista clínico, se debe evitar la dosificación en el tejido tumoral para poder mantener un control sobre el mismo y a
la vez evitar la dosificación excesiva para el tejido sano minimizando alguna reacción secundaria que afecte la salud del paciente.

Como se mencionó anteriormente, las diferencias de dosis se evalúan usando la diferencia de dosis y la distancia a concordancia para un plano 2D y la combinación de éstas da como resultado la evaluación gamma, la cual demostró ser una metodología de evaluación de dosis sólida ya que permite una verificación rápida de las diferencias de dosis tanto en 2D como en 3D. Sin embargo, la evaluación gamma es difícil de interpretar en términos de relevancia clínica y que se ve reflejada por una débil correlación entre las diferencias de dosis y los histogramas de dosis-volumen (HDV). Por lo tanto, es necesario realizar también una verificación de la dosis previa al tratamiento basada en los HDV, lo que dará como resultado un procedimiento de control de calidad específico para el paciente más clínico.

De los enfoques descritos anteriormente, en este trabajo de tesis se utilizó la técnica basada en la combinación de cálculos de dosis y modelado de fluencia de alta resolución a partir de mediciones obtenidas directamente del linac utilizando dos tipos de detectores: uno de baja resolución y otro 93% transparente para fotosnes de energía de 6MeV. Ambos detectores consisten en una serie de cámaras de ionización.

En cuanto a la resolución del primer detector, ésta limita la precisión de la reconstrucción de fluencia, sin embargo dicha limitación se supera mediante la introducción de un kernel de corrección que corrige la fluencia modelada de alta resolución en caso de una diferencia entre la respuesta del detector medida y la calculada, dicha corrección se describe a detalle en el capítulo 4.

Capítulo 4

Material y métodos

4.1. Sistema de planeación y unidad de tratamiento

4.1.1. Sistema de planeación de tratamiento Monaco 5.0

Para realizar este trabajo de tesis fueron seleccionados 20 casos de cáncer de cabeza y cuello y cerebrales (10 casos tratados con IMRT y 10 casos tratados con VMAT), los cuales fueron implementados entre los años 2014-2016 en nuestro centro.

Todos estos planes de tratamiento fueron generados a partir del sistema Monaco 5.0. Los procesos de optimización en Mónaco se dividen en dos etapas y la forma en que éstos se involucran en el proceso varía dependiendo del modo seleccionado para la administración del tratamiento. En nuestro caso se utilizó el modo de entrega dMLC denominado secuenciador de barrido (Sweep Sequencer), y es el mismo utilizado para la base de la secuencia VMAT.

En la primera etapa, la distribución de la fluencia ideal de los haces se optimiza para satisfacer la prescripción definida por el usuario; en la segunda etapa, la distribución de fluencia se traduce en un conjunto de segmentos con formas y pesos que se optimizan con base en la misma prescripción. Mónaco utiliza el secuenciador de barrido para mejorar significativamente la eficiencia de entrega y minimizar la pérdida de la calidad de entrega de la dosis. Este secuenciador de barrido mueve las hojas de la posición inicial a su posición final de manera continua y unidireccional. Para el caso de VMAT, en la primera etapa de optimización Mónaco calcula los sectores estáticos de la longitud total del arco y los incrementos angulares para simular el proceso de planificación IMRT estática, posteriormente tiene lugar el mismo proceso de secuenciador de barrido. [23]

Monaco cuenta con dos tipos de algoritmos de cálculo:finite-size pencil beam (fsPB) y Monte Carlo (MC). El algoritmo fsPB es un algoritmo rápido y preciso diseñado para la optimización en IMRT y fue utilizado en la primera etapa del proceso de optimización; no se recomienda para el cálculo de la dosis final debido a sus limitaciones de diseño que impiden el modelado preciso de la transmisión de las hojas. Monte Carlo fue seleccionado para la segunda etapa de optimización debido a que es más preciso para los cálculos de dosis cerca de las regiones de acumulación (especialmente para las transiciones tejido-hueso y tejido-aire en los casos de cabeza y cuello). [23] Todos los calculos de dosis fueron realizados en agua y no en medio para su verificación.

Cada plan se generó en Mónaco con el objetivo de cumplir con las restricciones a los órganos de riesgo y una buena cobertura a los PTV. Se buscó que un mínimo del 95 % del volumen objetivo recibiera el 100 % de la dosis prescrita.

4.1.2. Acelerador lineal Elekta Synergy

Para la implementación de los planes de tratamiento, nuestro centro dispone de un acelerador lineal Elekta Synergy, el cual tiene un campo máximo de $40 \times 40 cm^2$, una distancia de la fuente al isocentro de 100 cm y un colimador multihojas (MLC) con un total de 80 láminas, 40 de cada lado con separación de 0.09mm entre ellas. Esta unidad permite la generación de campos con formas sin necesidad de utilizar dispositivos de bloqueo y tiene la capacidad de administrar tratamientos de IMRT y VMAT. Todas las irradiaciones fueron realizadas con una energía de 6MeV.

4.2. Sistema COMPASS

COMPASS es un sistema de aseguramiento de calidad que consiste en un software de verificación de dosis basado en la anatomía 3D de un paciente o fantoma.

Este software cuenta con dos funciones principales: 1) proporciona un motor de cálculo independiente que permite una verificación redundante de los tratamientos generados por el TPS, y 2) permite el cálculo, reconstrucción y análisis de dosis sobre la anatomía del paciente a partir de las medidas obtenidas con algún detector asociado.

El hardware soportado por COMPASS incluye un detector de arreglo de matrices 2D (MatriXX^{Evolution}) y un detector de transmisión (Dolphin). Para el caso del detector de transmisión, compass sólo soporta planes de tratamiento con energías de 6MeV.

4.3. Detector de matriz bidimensional de camaras de ionización

El detector Matri $XX^{Evolution}$ se utilizó junto con el software de verificación COMPASS para realizar la dosimetría 3D de los 20 planes de tratamiento seleccionados.

Este dispositivo consiste en una matriz bidimensional formada por 1020 cámaras de ionización, las cuales cuentan con un diámetro y altura de 4.5mm y 5mm respectivamente. El volúmen activo de cada cámara es de $0.08cm^3$ con una separación de centro a centro entre ellas de 7.62mm. El área activa del detector es de $24.4 \times 24.4cm^2$.



Figura 4.1: Arreglo experimental para mediciones con el detector MatriXX Evolution y el software COMPASS

Para las aplicaciones de COMPASS, fue necesario acoplar el detector

al cabezal de la unidad de tratamiento con la ayuda de un soporte especial que permitió el giro conjunto del equipo con el brazo del acelerador (Fig. 3.1). Para las mediciones se uitilizaron 5 placas de agua sólida de 1cm cada una, las cuales fueron colocadas en el soporte y sobre la matriz. Con esta configuración, la distancia fuente-detector fue de 100 cm.

La conexión entre el detector, el software y el área de control se realizó mediante un cable ethernet (Fig. 3.2).



Figura 4.2: Conexión entre el área de tratamiento y el área de control utilizando el detector $MatriXX^{Evolution}$

Previo a cada medición fue necesario calibrar el sensor del ángulo del detector con el fin de asociar la fluencia obtenida por el equipo con el ángulo que es detectada. El sensor posee una tolerancia de $\pm 0.6\circ$ y debe ser calibrado manualmente por el usuario.

4.4. Detector de transmisión

Al igual que el detector mencionado anteriormente, el detector de transmisión fue utilizado en conjunto con COMPASS para realizar la dosimetría 3D de los 20 planes de tratamiento seleccionados.

Este dispositivo consiste en una matriz bidimensional formada por 1513 cámaras de ionización que cuentan con un diámetro y altura de 3.2mm y 2mm respectivamente. El volúmen activo de cada cámara es de $0.016cm^3$ con una separación de centro a centro entre ellas de 5mm. El área activa del detector es de $24 \times 24cm^2$ y es aproximadamente 93 % transparente para haces de fotones de 6MeV. Existen tres niveles de densidad de la cámara. Las cámaras en la parte central estan distribuidas en un área de $14mm \times 14mm$ y son más densas (Fig 3.3).



Figura 4.3: Distribución de las cámaras en el área activa del detector de transmisión

Para su aplicación con el software, el detector fue acoplado directamente al cabezal del gantry con un soporte que se encuentra incluido en el mismo dispositivo y la transferencia de datos se realiza a través de un módulo WLAN dentro de la cámara, lo cual representa una ventaja significativa en cuestión de tiempo al momento de ralizar la dosimetría (Fig. 3.4).



Figura 4.4: a) Arreglo experimental para mediciones con el detector de transmisión. b)Conexión entre el área de tratamiento y el área de control.

A diferencia del detector MatriXX, Dolphin puede ser utilizado tanto para verificación previa al tratamiento como para la monitorización del tratamiento en línea, sin embargo, actualmente este detector sólo está aprobado para la primera opción; la monitorización en línea debe ser autorizada por una confirmación del fabricante [9], por lo que parte de este trabajo fue analizar la utilidad del dispositivo para su uso en la verificación de dosis en vivocon base en los resultados obtenidos.

4.5. Cálculo, reconstrucción y análisis de dosis

Similar a cualquier TPS, COMPASS requiere de un modelado del haz de radiación. Para esto se requiere que el usuario introduzca en el sistema las especificaciones del acelerador lineal (linac) en servicio, tales como: curvas de porcentaje de dosis a profundidad (PDD), perfiles del haz y factores de salida (output factors).Este modelo del haz, en conjunto con el motor de cálculo del software basado en el algoritmo de convolución/superposición de cono colapsado, permitió realizar el cálculo de dosis sobra la tomografía computarizada (TC) del paciente.

4.5.1. Cálculo de dosis con el motor de cálculo de COM-PASS

Como se mencionó anteriormente, una de las funciones del software es proporcionar un motor de cálculo independiente que permite una verificación redundante de los tratamientos generados por el TPS. Para realizar dicho proceso, las imágenes de tomografía computarizada de los pacientes (TC), las RT estructuras (RTStruct), los RT planes (RTPlan) y las RT dosis (RTDose) se importaron al sistema a través de la red DICOM del hospital. Con esta información en el software, se realizó el cálculo de dosis usando el algoritmo de convolución/superposición de cono colapsado y a patir de la fluencia extraida del plan.

En este caso, la fluencia predicha (Ψ_P), obtenida del plan importado, se exrae por el sistema a partir del modelado del haz y el sistema calcula (por segmento) la respuesta esperada en el detector y el TERMA y, por tanto, la distribución de dosis sobre el paciente.

$$D(r) = \int \frac{\mu(r')}{\rho(r')} \Psi_P(r') A(r-r') dr'$$
(4.1)

donde el TERMA es producto del coeficiente de atenuación másico $\frac{\mu(r')}{\rho(r')}$ y la fluencia predicha Ψ_P y A(r - r') es el núcleo de dispersión puntual. [9]

Lo anterior permitió realizar una primer comparación, verificación y evaluación del tratamiento generado con el TPS con la dosis calculada de COMPASS. Así, cada uno de los 20 planes de tratmiento se analizaron cuantitativamente con base en la información proporcionada por los histogramas dosis-volumen (HDV), y la calidad se analizó mediante el método de evaluación gamma.

4.5.2. Cálculo de dosis a partir de la fluencia obtenida por el detector

El segunda función proporcionada por el sistema está constituida por el software en conjunto con el equipo detector, para la cual el sistema realiza la reconstrucción y el cálculo de dosis sobre la TC del paciente a partir de la fluencia obtenida con el detector asociado.

A continuación se describe el proceso que se llevó a cabo para el cálculo y reconstrucción de dosis con cada uno de los detectores utilizados.

4.5.2.1. Mediciones con el detector $MatriXX^{Evolution}$ y reconstrucción de dosis

Previo a cada medición fue necesario realizar una medición de fondo y una pre-irradiación con un campo de $28 \times 28 cm^2$ que cubriera toda el área activa del detector. Esto para comprobar la estabilidad de la señal de las cámaras del dispositivo. La dosis recomendada para realizar la pre-irradiación es de 1000 cGy. También fue necesario realizar la calibración del sensor de ángulos. Hecho lo anterior, se prosiguió a realizar las mediciones.

El proceso de reconstrucción de dosis es más complejo debido a que la dosis se predice con base al RTplan y considerando una corrección derivada de las mediciones del detector. Este método de corrección es necesario ya que una reconstrucción directa de la fluencia con una alta resolución no es posible debido a la resolución limitada de la matriz utilizada. Dicho método de corrección fue planteado por Godart et al (2011). Con base en lo anterior, existe la necesidad de considerar las limitaciones de resolución física del hardware, la cual viene proporcionada por la separación entre las cámaras de 7.62mm, mientras que la resolución deseada para la comparación con los planes del TPS es de 2mm.Para superar esta limitación el sistema aplica una función de respuesta calculada por Monte Carlo que describe la respuesta individual dada por cada una de las cámaras del detector (f_i) a un haz de fotones de una energía dada. Esta función se incluye en el software y se aplica según las condiciones de medida. [24]

Partiendo de la convolución entre la fluencia predicha Ψ_P y la función de respuesta de las cámaras (f_i) y, sumando sobre todas las que componen el detector (N_{CI}) , se obtiene la respuesta predicha del detector R_P :

$$R_{P} = \sum_{i=1}^{N_{CI}} f_{i}(x, y) \cdot \Psi_{P}$$
(4.2)

Esta respuesta es la que se compara con la respuesta medida por el detector (R_m) . Posteriormente el sistema realiza una diferencia entre R_P y R_m para generar una fluencia reconstruida (Ψ_R) , para esto se emplea un método de corrección de fluencia. En un primer paso se reescala la fluencia para compensar las discrepancias entre la respuesta medida y predicha debido a posibles variaciones en el factor de calibración de la unidad de tratamiento (factor de escala A_{esc}). El segundo paso se denomina corrección de respuesta residual y en éste se realiza una corrección de la fluencia con base en las diferencias de respuesta de cada una de las cámaras del detector con un núcleo de corrección de fluencia $(k_{\Psi,i})$ [20] [24]:

$$\Psi_R = A_{esc}\Psi_P + \sum_{i=1}^{N_{CI}} (A_{esc}R_{P,i} - R_{M,i} \cdot k\Psi_{\Psi,i}(x,y)$$
(4.3)

El núcleo de corrección de fluencia se interpreta como la fluencia teórica que produciría una respuesta en una única cámara de ionización:

$$k_{\Psi,i}(x,y) = f_i^{-1}(x,y) \tag{4.4}$$

Finalmente el sistema calcula la dosis a partir de la fluencia reconstruida sustituyendo Ψ_P por Ψ_R en la expresión 3.1. El kernel de corrección proporciona al sistema la capacidad de detectar errores relacionados con el posicionamiento de las hojas, lo cual es esencial en el QA de IMRT, ya que una pequeña discrepancia de posición puede inducir a grandes diferencias en la salida de dosis [20].

4.5.2.2. Mediciones con el detector de transmisión y reconstrucción de dosis

Para realizar las mediciones con este detector fue necesario realizar una pre-irradiación con un campo de $40cm \times 40cm$ para cubrir toda el área activa del dispositivo y con una dosis recomendada de 1000cGy, posteriormente se realizó una medición de fondo para comporbar la estabilidad de la señal de las cámaras. También fue necesario realizar la calibración del sensor de ángulos. Para la reconstrucción de dosis a partir de las medidad obtenidas con este detector, COMPASS utiliza el método descrito anteriormete, ya que tiene la posibilidad de ser aplicado a otro tipo de detectores, tales como detectores de matrices 2D y detectores de transmisión como en el caso de este trabajo.

Cabe mencionar que de acuerdo con el trabajo realizado por Venkataraman et al (2009), existen otros factores que influyen al momento de obtener la dosis cuando se utiliza un detector de transmisión, tales como los tamaños de campo y las SSDs, ya que existe un aumento en la dosis superficial con el detector en la trayectoria del haz para tamaños de campo grande y SSDs pequeños. Por otro lado se considera también la influencia del factor de transmisión y que existe un aumento de la dosis en las regiones de acumulación (build-up) en un haz de 6MeV [22]. Tales resultados coinciden con el trabajo realizado por Thoelking et al (2016) quien recientemente realizó un análisis sobre la influencia del detector de transmisión Dolphin en donde de igual forma observaron un aumento en la dosis superficial dependiente de las SSDs y los tamaños de campo , además de que reportaron que el factor de transmisión para dicho detector depende ligereamente del tamaño de campo [25]

4.6. Medición del factor de transmisión del detector

Con el fin de corroborar el porcentaje de atenuación de dosis reportado por el fabricante para la cámara multialámbrica transparente, se obtuvo el factor de transmisión de dicho dispositivo. Para evaluar este parámetro fue utilizada la cámara de ionizacón CC13 (Scandinatrix TNC 4637) y las mediciones se realizaron con y sin el detector para tamaños de campo de $5 \times 5cm^2$, $10 \times 10cm^2$, $20 \times 20cm^2$ y $30 \times 30cm^2$, a profundidades de 1.4cm, 5cm y 10cm y para SSDs de 80cm, 100cm y 120cm.

En la figura se muestra el arreglo experimental utilizado para la obtención de este factor.



Figura 4.5: Arreglo experimental utilizado para realizar la medición del factor de transmisión del DT en sus diferentes configuraciones. a) Se muestra sin el detector y b) con el detector colocado en el gantry del acelerador.

4.7. Pruebas para la implementación adecuada de la IMRT

Se realizaron pruebas con campos estáticos regulares y campos dinámicos de relevancia clínica con el fin de valorar la capacidad del sistema para la implementación de tratamientos con IMRT. Para realizar esto se utilizaron las estructuras y especificaciones propuestas por el Task Group 119 (TG-119) de la AAPM, el cual propone un conjunto de cuatro estructuras geométricamente diferentes (Fig.3.5) y con objetvos de dosis previamente especificados.

De acuerdo a la figura 3.5, en a) se muestra la geometría de blancos múltiples, que consta de tres objetivos de forma cilíndrica, cada uno con una longitud y diámetro de 4*cm*; en b) se muestra una geometría simulando una próstata, en la cual el CTV tiene forma elipsoidal con una concavidad posterior de 4*cm* de ancho, 2.6*cm* de espesor y 6.5 cm de longitud; el PTV se expande 0.6 cm del CTV; el recto es un cilindro de 1.5 cm de radio incluyéndose 1/3 en el PTV; la vejiga es un elipsoide de 5cm de ancho, 4 cm de espesor y 5cm de largo; en c) se muestra la geometría simulada de la cabeza y el cuello, que consiste en un PTV central grande con glándulas parótidas a ambos lados y una médula espinal. La distancia entre el PTV y la médula espinal 1.5 cm; en d) se muestra la geometría en forma de C, que consta de sólo dos estructuras, un objetivo exterior con un radio exterior de 3.7 cm y 9 cm de longitud y



Figura 4.6: Conjunto de estructuras de prueba sugeridas por el TG-119 de la AAPM [26].a) conjunto de blancos múltiples, b)conjunto de próstata, c)conjunto de cabeza y cuello y d)conjunto en forma de "C"

un blanco central con un radio de 1 cm y 10 cm de largo. La separación entre las dos estructuras es de $0.5~{\rm cm}.$

En cuanto a las prescripciones para los volúmenes blanco y órganos de riesgo porpuestos por el TG119, se describen en la siguiente tabla:

Blancos múltiples						
Estructura	Objetivo	Promedio	Desviación	Coeficiente		
	del plan	(cGy)	estandar	de variación		
	(cGy)					
Blanco central D_{99}	> 5000	4955	162	0.033		
Blanco central D_{10}	< 5300	5455	173	0.032		
Blanco superior D_{99}	> 2500	2516	85	0.034		
Blanco superior D_{10}	< 3500	3412	304	0.089		
Blanco inferior D_{99}	> 1250	1407	185	0.132		
Blanco inferior D_{10}	< 2500	2418	272	0.112		
	Pro	óstata				
Próstata D_{95}	> 7560	7566	21	0.003		
Próstata D_5	< 8300	8143	156	0.019		
Recto D_{30}	< 7000	6536	297	0.045		
Recto D_{10}	< 7500	7303	150	0.020		
Vejiga D_{30}	< 7000	4394	878	0.200		
Vejiga D_{10}	< 7500	6269	815	0.130		
	conti	inúa				

Estructura	Objetivo	Promedio	Desviación	Coeficiente				
	del plan	(cGy)	estandar	de variación				
	(cGy)							
	Cabeza	a y cuello						
PTV D_{90}	5000	5028	58	0.013				
PTV D_{99}	> 4650	4704	58.2	0.011				
PTV D_{20}	< 5500	5299	93	0.018				
Médula Máx	< 4000	3741	250	0.067				
Parótida D_{50}	< 2000	1798	184	0.102				
	For	rma C						
PTV D_{95}	5000	5010	17	0.003				
PTV D_{10}	< 5500	5440	52	0.010				
Núcleo D_{10}	< 2500	2200	314	0.0141				

4.8. EVALUACIÓN Y VERIFICACIÓN DE LOS PLANES DE TRATAMIENTO DE IME

Tabla 4.1: Objetivos de dosis para las estructuras propuestas por el TG119. Se muestran las medias y desviaciones estándar de los resultados de planeación obtenidos por las instituciones involucradas

Para llevar a cabo las pruebas,tanto los campos regulares estáticos como los planes dinamicos se impartieron y calcularon sobre 16 cm de agua sólida blanca a 8 cm de profundidad. Para realizar la medición de la dosis y su comparación con el cálculo y reconstrucción del software compass, se utilizó una cámara de ionización CC13 (Scandinatrix TNC 4596) con un factor de calibración de $26.71\pm0.82\%$ cGy/nC y el detector de transmisión.

4.8. Evaluación y verificación de los planes de tratamiento de IMRT y VMAT

Con base en lo descrito anteriormente, finalmente se realizó la verificación y evaluación de los 20 casos clínicos. Se consideraron 2 regiones anatómicas: cabeza y cuello (11 tratamientos, 6 para IMRT y 5 VMAT) y cerebral (9 tratamientos, 4 para IMRT y 5 para VMAT).

4.8.1. Comparación dosimétrica

La comparación dosimétrica tridimensional basada en la anatomía del paciente se realizó utilizando la función de histograma dosis-volumen disponible en el software de verificación COMPASS. En primer lugar, se analizó la diferencia entre el plan calculado en Monaco y dosis calculada en el sistema con el algoritmo C/S CC. Como segunda evaluación, se compararon las dosis calculadas en el TPS y la dosis reconstruida en COMPASS a partir de la fluencia medida por el detector.

4.8.2. Evaluación gamma

El análisis cuantitativo se realizó con base en el método de evaluación de índice gamma probado por Low et al. [18], con el criterio gamma de paso/falla de 3 mm por distancia a concordancia y 3% por diferencia de dosis.

4.8.3. Evaluación para órganos de riesgo

Para evaluar las dosis a órganos de riesgo se efectuó una comparación a partir de parámetros dosimétricos representativos extraídos de los HDV obtenidos de las dos evaluaciones mencionadas anteriormente. La dosis al 1 % del volumen se tomó como dosis máxima para los órganos seriales como el quiasma, los nervios ópticos, cristalinos, mandíbula, la médula espinal y el lóbulo temporal. Con base en el protocolo seguido en nuestra institución, se analizó la dosis media para los órganos paralelos como la parótida y los pulmones. Además, se analizaron dosis al 20 % de volumen en pulmón derecho e izquierdo.

4.8.4. Verificación diaria de un plan de tratamiento

Se seleccionó un plan de tratamiento realizado con la técnica VMAT y antes de la entrega se realizó la evaluación y verificación del mismo con base en los parámetros de diferencia de dosis basado en el HDV y la tasa de paso gamma.

Este procedimiento se consideró como un primer acercamiento al uso en vivo del detector de transmisión.

Capítulo 5

Resultados y discusión

A continuación se presentan todos los resultados obtenidos en este trabajo de tesis con base en los procedimientos descritos en el capítulo anterior.

5.1. Pruebas con campos regulares y dinámicos basados en el TG119

Las dosis puntuales calculadas y medidas con cámara de ionización para la prueba preliminar realizada con campos AP y PA en el isocentro fueron de 196.4 cGy y 195.2 cGy respectivamente.



Figura 5.1: Imagen que muestra la tasa de paso gamma para la prueba preeliminar de campos APPA, la cual resultó de un $98.14\,\%$

En la figura 5.1 se observa el porcentaje de puntos que pasaron los criterios gamma para las mediciones con el detector de transmisión, el cual fue mayor al 95% de pixeles y que indica la eficiencia del sistema de administración de dosis para la técnicas de campos estáticos.

Para todos los planes de prueba clínicos, los resultados obtenidos a partir de las mediciones de la cámara de ionización en las regiones de dosis alta y baja se muestran en la tabla 5.1.

Prueba	Dosis pres-	Posición	Dosis medi-	Dosis pla-	Región de al-	Región de
	crita (cGy)		da (cGy)	neada (cGy)	ta dosis	baja dosis
	С		А	В	(A-B)/C	(A-B)/C
	200	Isocentro	202.73	203.56	-0.0042	
Multitarget		4cm sup.	123.38	124.42	n/a	-0.0052
		4cm inf.	79.076	80.44	n/a	-0.0068
	180	Isocentro	181.41	182.31	-0.005	n/a
Próstata		2.5cm post.	147.67	148.86	n/a	-0.0066
	200	Isocentro	213.59	212.33	0.0063	n/a
Cabeza y cue	llo	4cm post.	204.35	205.73	n/a	-0.0069
	200	Isocentro	177.82	174.02	n/a	0.019
Forma C		2.5cm ant.	199.87	203.38	-0.0176	n/a
Promedio					-0.0051	-0.0013
Desviación estándar (DE)					0.0098	0.0114
	Límite de confi	anza = prome	dio + (1.96*DE))	0.0242	0.0236

Tabla 5.1: Resultados obtenidos para los puntos de alta y baja dosis en las estructuras utilizando cámara de ionización y los límites de confianza asociados.

La relación de diferencia de dosis medida en las regiones de dosis alta fue -0.0051 ± 0.0098 que corresponde al límite de confianza (CL) de 0.0242. Este valor está por debajo del CL propuesto por el TG119 CL de 0.045 para dosis altas; para regiones de dosis baja fue -0.0013 ± 0.00114 que corresponde al límite de confianza de 0.0236, que está por debajo del CL reportado en el TG119 CL de 0.047 para dosis bajas.

Las figuras 5.2 y 5.3 presentan como ejemplo la comparación entre el TPS calculado y la reconstrucción con la cámara multialámbrica transparente de la distribución de dosis coronal y sagital para la prueba de blancos múltiples próstata; se puede observar además el histograma correspondiente al resultado del análisis gamma.

5.1. PRUEBAS CON CAMPOS REGULARES Y DINÁMICOS BASADOS EN EL TG119



Figura 5.2: Imagen que muestra la comparación entre el cálculo del TPS con la reconstrucción con el detector de transmisión para las distribución de dosis coronal (derecha) y sagital (izquierda) de la prueba de blancos múltiples



Figura 5.3: Imagen que muestra la comparación entre el cálculo del TPS con la reconstrucción con el detector de transmisión para las distribución de dosis coronal (derecha) y sagital (izquierda) de la prueba de próstata

Se evaluó también la distribución de dosis planar tanto coronal como sagital utilizando el detector de transmisión, los resultados de la tasa de paso gamma por este método se muestran en la tabla 5.2 y 5.3, respectivamente.El porcentaje promedio de puntos que pasaron los criterios gamma de 3 % DD y 3 mm DTA para la distribución de dosis planar coronal fue de 97.98 \pm 2.02 lo que corresponde al límite de confianza de 5.97 (es decir, 94.03 % de paso). Esto indica que el porcentaje de puntos que pasan los criterios gamma debe ser más del 94.03 %, aproximadamente el 95 % para la distribución de dosis planar coronal. La tasa de paso gamma para la distribución de dosis planar sagital fue de 98.31 \pm 1.83 lo que corresponde al límite de confianza de 5.28 (es decir, 94.03 % de paso), lo que indica que el porcentaje de puntos que pasan los criterios gamma debe ser más del 94.72 %, aproximadamente el 95 %, al igual que el anterior. Esto demuestra que los resultados están dentro del nivel de acción dado por el informe TG119.

Como se mencionó en el capítulo anterior, la estimación del límite de confianza local utilizando el AAPM TG119 es un estudio muy útil que nos permite estimar la precisión general del sistema IMRT. En general, los resultados obtenidos se encuentran dentro de los niveles de acción indicados en el informe TG119, lo cual nos brinda la confianza de que se está realizando una administración del tratamiento IMRT adecuada y lo cual nos da paso a poder implementar el QA a los tratamientos realizados con técnicas dinámicas.

Tasa de paso gamma $(3\%,3mm)$, plano coronal						
Pruebas	Plano coronal	Tasa de paso gamma				
		(%)				
Multitarget	Isocentro	99.66				
Próstata	Próstata Isocentro					
Cabeza y cuello	Isocentro	96.76				
Forma C	95.77					
Pron	nedio	97.98				
Desviación e	2.02					
Límite de confianza = $(100\text{-promedio}) + (1.96\text{*DE})$						
5.97(94.03%)						

Tabla 5.2: Porcentaje de la tasa de paso gamma dosis planares coronales medidas utilizando el detector de transmisión

Tasa de paso gamma $(3\%,3mm)$, plano sagital						
Pruebas	Plano coronal	Plano coronal Tasa de paso				
		(%)				
Multitarget Isocentro						
Próstata	Isocentro	99.9				
Cabeza y cuello Isocentro		97.44				
Forma C Isocentro						
Promedio						
Desviación e	stándar (DE)	1.83				

Pruebas	Plano coronal	Tasa	de	paso	gamma	
		(%)				
Límite de confianza = $(100\text{-promedio}) + (1.96^{*}\text{DE})$						
5.28~(94.72~%)						

Tabla 5.3: Porcentaje de la tasa de paso gamma dosis planares sagitales medidas utilizando el detector de transmisión

5.2. Análisis de los planes de tratamiento generados por el TPS

Los planes de tratamiento se evaluaron con base en la información obtenida de los histogramas dosis-volumen proporcionados por el software Monaco. Se procuró que en cada plan la dosis recibida por el 95 % del volumen tumoral (D_{95}) fuera de aproximadamente el 100 % de la dosis prescrita. Los resultados obtenidos para los 20 pacientes tratados con IMRT y VMAT se muestran en la tabla 5.4; también se presentan los volúmenes en centímetros cúbicos (cc) correspondientes a los PTVs.

Cas	Casos de cabeza y cuello tratados con IMRT						
Casos	Volumen	Dosis pres-	D_{95} (cGy)	D_{95} (%)			
	PTV (cc)	crita (cGy)					
Tiroides	572.61	4500	4513.1	100.3			
Laringe	874.72	3750	3426	91.4			
Laringe	471.89	5000	4958.9	99.2			
Laringe	67.17	7000	7041.7	100.6			
Laringe	507.82	4500	4497.6	99.9			
Hipofaringe	420.67	4500	4522.2	100.5			
	Prome	edio		98.6			
	Desviación	estándar		3.6			
	Casos cerebra	les tratados co	n IMRT				
Glioma	51.73	5400	5456	101			
Meningioma	10.91	5000	5140.1	102.8			
Cráneo	8.07	5040	5107.3	101.3			
Tumor pilineal	12.64	5040	5105.4	101.3			

Cagog	Volumon	Dogia prog	D (aCrr)	D (07)
Casos	volumen	Dosis pres-	D_{95} (CGy)	$D_{95}(70)$
	PTV (cc)	crita (cGy)		
	Prome	edio		101.6
	0.8			
Case	os de cabeza y	cuello tratados	s con VMAT	
Tiroides	142.34	2000	2069.4	103.5
Laringe	66.62	2000	2016.5	100.8
Hipofaringe	178.81	3420	3327.5	97.3
Laringe	121.82	2000	2035.9	101.8
Tiroides	698.91	3750	3405.2	90.8
	98.8			
	5.0			
	Casos cerebral	es tratados con	n VMAT	
Meningioma	9.49	5040	5222.7	103.6
Adenoma de	9.05	5040	5171.4	102.6
hipófisis				
Glioma	84.21	5220	5206.8	99.7
Nasoangiofibro-	182.30	4500	4336.1	96.4
ma				
Meningioma	109.44	5400	5367.5	99.4
	Prome	edio		100.3
	Desviación	estándar		2.9

Tabla 5.4: Análisis de los planes de tratamiento generados en Monaco

Se tomaron los promedios de los resultados obtenidos para cada región (cabeza y cuello y cerebrales) y todos los datos se presentan en porcentaje de dosis recibida al 95% del volumen tumoral junto con la desviación estándar (DE). Para los casos de cabeza y cuello con IMRT se observó un promedio de 98.6% con una desviación estándar de 3.6%; para los casos cerebrales fue de 101.6% y 0.8% respectivamente. En cuanto a la técnica VMAT, para los casos de cabeza y cuello se tiene un promedio de 98.8% y 5.0% de desviación estándar; de igual manera para los casos cerebrales 100.3% y 2.9% respectivamente.

En las gráficas de las figuras 5.4 y 5.5 se observa que el 70 % de los casos cumple con la condición anteriormente mencionada, mientras que el 30 % no alcanza a tener una cobertura del 100 % de la dosis

prescrita; los casos que entran en este último porcentaje corresponden en su mayoría a la región de cabeza y cuello debido a que la combinación entre la complejidad inherente de la forma del tumor y la densidad muy poco homogénea de los tejidos hace que sea mucho más compleja tanto la planificación como la entrega del tratamiento.



Figura 5.4: Gráfica que muestra el porcentaje de dosis recibida por el 95% del volumen del PTV para casos tratados con IMRT



Figura 5.5: Gráfica que muestra el porcentaje de dosis recibida por el 95% del volumen del PTV para casos tratados con VMAT

5.2.1. Comparación dosimétrica entre el TPS, el motor de cálculo de COMPASS y los detectores

Los planes calculados con el TPS se compararon con los datos obtenidos a partir del motor de cálculo del software COMPASS (CC) y de los datos reconstruidos a partir de las mediciones de fluencia obtenidas con el detector MatriXX CR(M) y el detector de transmisión Dolphin CR(DT). Las comparaciones se basaron en los siguientes índices dosimétricos derivados del histograma de dosis-volumen proporcionado por el software: la dosis recibida por 95 % del volumen objetivo y las dosis recibidas por los órganos de riesgo.

5.2.1.1. TPS vs Motro de cálculo COMPASS (CC)

Las tablas 5.5 y 5.6 muestran la comparación (diferencia en porcentaje) entre el TPS vs CC para los casos de IMRT y VMAT correspondiente a la dosis recibida por el 95 % del volumen tumoral (D_{95}) . Las medidas dosimétricas de D_{95} se observaron para cada sitio y técnica y se calcularon la diferencia promedio y la desviación estándar para analizar el acuerdo de distribución de dosis dentro del PTV.

En la tabla 5.5, para los 10 casos de IMRT, se mostró una mayor desviación estándar de 2.1 % para los casos de cabeza y cuello, para los casos cerebrales la DE fue de 1 %. De manera similar para los casos de VMAT mostrado en la tabla 5.3, la máxima desviación estándar se presentó en los casos de cabeza y cuello y la menor para los cerebrales, 3.1% y 0.7% respectivamente.

Casos de cáncer tratados con IMRT					
Sitio					
Cabeza y cuello	TPS	CC	$D_{95}(\%)$		
Tiroides	4513.1	4747.7	5.2		
Laringe	3426	3743.7	9.3		
Laringe	4958.9	5201.9	4.9		
Laringe	7041.7	7295.8	3.6		
Laringe	4497.6	4714.8	4.8		
Hipofaringe	4522.2	4679.8	3.5		
	Promedio		5.2		
Des	viación estánda	ar	2.1		
Cerebrales					
Glioma	5456	5497	0.8		
Meningioma	5140.1	5239.8	1.9		
Cráneo	5107.3	5080.3	-0.5		
Tumor pilineal	5105.4	5154.4	1.0		
	0.8				
Des	Desviación estándar				

5.2. ANÁLISIS DE LOS PLANES DE TRATAMIENTO GENERADOS POR EL TPS47

Tabla 5.5: Diferencia de dosis para la comparación entre los valores obtenidos con el TPS y el motor de cálculo en COMPASS para el PTV.

CAPÍTULO 5. RESULTADOS Y DISCUSIÓN

Casos de cáncer tratados con VMAT					
Sitio					
Cabeza y cuello	TPS	CC	$D_{95}(\%)$		
Tiroides	2069.4	2109.8	2.0		
Tiroides	2016.5	2028	0.6		
Hipofaringe	3327.5	3502	5.2		
Laringe	2035.9	2058	1.1		
Tiroides	3405.2	3674.3	7.9		
	Promedio		3.4		
Des	viación estánda	ar	3.1		
Cerebrales					
Meningioma	5222.7	5372.4	2.9		
Adenoma de hipófisis	5171.4	5256.7	1.6		
Glioma	5206.8	5303.3	1.9		
Nasoangiofibroma	4336.1	4381.1	1.0		
Meningioma	5367.5	5468.2	1.9		
	1.9				
Des	0.7				

Tabla 5.6: Diferencia de dosis para la comparación entre los valores obtenidos con el TPS y el motor de cálculo en COMPASS para el PTV.

Las figuras 5.6 y 5.7 muestras gráficamente los resultados expuestos anteriormente. Se observa que las diferencias individuales del 60 % de los 20 casos analizados están dentro de los límites clínicamente aceptables $(\pm 3\%$ en diferencia de dosis) en comparación con los valores calculados por TPS.



Figura 5.6: Gráfica que muestra la comparación entre el TPS v
s $\rm CC$ (% en diferencia de dos
is) para los casos de IMRT



Figura 5.7: Gráfica que muestra la comparación entre el TPS v
s $\rm CC$ (% en diferencia de dos
is) para los casos de VMAT

Las discrepancias presentadas en esta primera evaluación pueden atribuirse a las diferencias de precisión de los algoritmos utilizados en el método de cálculo de cada software, Monte Carlo para el TPS y C/S Cono Colapsado para COMPASS.

Debido a que en los cálculos convencionales de radioterapia externa en donde se utilizan algoritmos tipo pencil beam y C/S CC se reporta la dosis absorbida en agua (D_a) y a aquellos que utilizan algoritmos MC reportan la dosis absorbida en medio (D_m) directamente, los planes fueron re-calculados utilizando como medio agua e importados al software con el fin de poder realizar las comparaciones correspondientes. Este cálculo fue necesario ya que las diferencias entre D_a y D_m pueden resultar significativas.

En general, los resultados muestran que es posible utilizar la verificación de dosis proporcionada por del motor de cálculo de COMPASS como una herramienta precisa para la verificación del cálculo de la dosis secundaria.

5.2.1.2. TPS vs cálculo reconstruido con el DT,CR(DT) y TPS vs cálculo reconstruido con M, CR(M)

Las tablas 5.7 y 5.8 muestran la comparación (diferencia en porcentaje) entre el TPS vs CR(DT) y entre TPS vs CR(M) para los casos de IMRT y VMAT correspondiente a la dosis recibida por el 95 % del volumen tumoral (D_{95}). Similar al apartado anterior, las medidas dosimétricas de D_{95} se observaron para cada sitio y técnica y se calcularon la diferencia promedio y la desviación estándar para analizar el acuerdo de distribución de dosis dentro del PTV.

Para los 20 casos analizados se mostró una desviación estándar mayor para la región de cabeza y cuello en comparación con los cerebrales.

En los casos medidos con el detector de transmisión la DE para los casos de IMRT mostrados en la tabla 5.4 fue de 4.4% correspondiente a la zona de cabeza y cuello, mientras que para los casos cerebrales fue de 1.7%. Estos resultados fueron consistentes para los casos de VMAT mostrados en la tabla 5.5, en los casos de cabeza y cuello y cerebrales la desviación estándar fue de 5.4% y 1.6% respectivamente.

Con respecto al detector MatriXX, los resultados obtenidos fueron similares, es decir, desviaciones estándar mayores para cabeza y cuello y menores para cererbreles. Para los casos de IMRT la DE obtenida fue de 3.9% en cabeza y cuello y de 1.5% en cerebrales. Para VMAT se tienen valores de 2.3% y 1.6% respectivamente.

Casos de cáncer tratados con IMRT						
Sitio	TPS	CR(DT)	$D_{95}(\%)$	CR(M)	$D_{95}(\%)$	
Cabeza y cuello						
Tiroides	4513.1	4509.8	-0.1	4484.6	-0.6	
Laringe	3426	3768.6	10.0	3772.1	10.1	
Laringe	4958.9	4882.2	-1.5	4984.4	0.5	
Laringe	7041.7	6972.1	-1.0	7230.5	2.7	
Laringe	4497.6	4490.6	-0.2	4535.9	0.9	
Hipofaringe	4522.2	4488.9	-0.7	4567.9	1.0	
Promedio			1.1		2.4	
Desviación estándar			4.4		3.9	
Cerebrales						
Glioma	5456	5253.9	-3.7	5384.7	-1.3	
Meningioma	5140.1	4980.5	-3.1	5229.1	1.7	
Cráneo	5107.3	4786.5	-6.3	5114.4	0.1	
Tumor pilineal	5105.4	4980.7	-2.4			
Promedio			-3.9		0.2	
Desviación estándar			1.7		1.5	

Tabla 5.7: Diferencia de dosis obtenidas a partir de la comparación entre los valores de dosis proporcionados por el TPS y las dosis reconstruidas a partir de la medición de fluencia con cada uno de los detectores.

Casos de cáncer tratados con VMAT						
Sitio	TPS	CR(DT)	$D_{95}(\%)$	CR(M)	$D_{95}(\%)$	
Cabeza y cuello						
Tiroides	2069.4	2010.9	-2.8	2084.5	0.7	
Tiroides	2016.5	1955.3	-3.0	2037.7	1.1	
Hipofaringe	3327.5	3375	1.4	3481.3	4.6	
Laringe	2035.9	1963.9	-3.5	2016.4	-1.0	
Tiroides	3405.2	3719	9.2			
Promedio			0.2		1.4	
Desviación estándar			5.4		2.3	
Cerebrales						
Meningioma	5222.7	5105.3	-2.2	5285.4	1.2	
Adenoma de hipófisis	5171.4	5069.6	-2.0	5290	2.3	
Glioma	5206.8	5007.2	-3.8	5259.6	1.0	
Nasoangiofibroma	4336.1	4334.4	0.0	4414.3	1.8	
Meningioma	5367.5	5092.9	-5.1			
Promedio			-2.6		1.6	
Desviación estándar			1.6		0.6	

Tabla 5.8: Diferencia de dosis obtenidas a partir de la comparación entre los valores de dosis proporcionados por el TPS y las dosis reconstruidas a partir de la medición de fluencia con cada uno de los detectores. CAPÍTULO 5. RESULTADOS Y DISCUSIÓN

Las figuras 5.8 y 5.9 muestran de manera gráfica la comparación entre los valores reconstruidos por COMPASS a partir de las mediciones obtenidas con cada uno de los detectores utilizados con respecto al TPS



Figura 5.8: Gráfica que muestra la comparación entre el TPS vs CR(DT) y TPS vs CR(M) (% en diferencia de dosis) para los casos de IMRT



Figura 5.9: Gráfica que muestra la comparación entre el TPS vs Cr(DT) y TPS vs CR(M) (% en diferencia de dosis) para los casos de VMAT

Esta representación nos permite observar que para el detector de transmisión, el 40 % de los casos medidos rebasa el límite clínicamente aceptable (± 3 % de diferencia de dosis) para la evaluación de los planes de tratamiento, mientras que sólo el 20 % de los planes medidos con el detector MAtriXX está fuera de este rango.

En este caso, dichas diferencias no se pueden atribuir a las diferencias de precisión de cálculo entre los algoritmos de Monte Carlo y el C/S CC

como sucedió en la evaluación anterior. Lo más probable es que tenga que ver con la puesta en marcha del software y a la diferencia en resolución de ambos detectores. Como se mencionó en la sección de materiales y métodos, COMPASS propone un método para mitigar los efectos de baja resolución del detector asociado que consiste en la corrección del kernel, sin embargo éste procedimiento puede conducir a dos principales inexactitudes. La primera se refiere a la dependencia de la ubicación en donde se realiza la reconstrucción de dosis, esto se presenta en los campos de IMRT con varios segmentos en donde la corrección del kernel tiene muy poco impacto como para cuantificar un error. La segunda se debe al tamaño del kernel de corrección lo cual puede generar inexactitudes cerca de los bordes de los campos de segmentos individuales en la IMRT. Esto puede ser engañoso al momento de realizar el QA, ya que la dosis máxima en los puntos calientes puede sobre estimarse, lo cual se puede ver reflejado en el análisis realizado con el HDV [20].

Cabe mencionar que a pesar que los errores o diferencias encontrados podrían atribuirse directamente al método de corrección del kernel del sistema COMPASS, es importante tener en cuenta que dicho análisis no considera aquellas inexactitudes que pueden presentarse debido al modelo de fluencia, modelo del detector o errores de salida del detector.

Por otro lado, en cuanto a las diferencias entre las comparaciones de los resultados obtenidos con los dos detectores, estás pueden relacionarse directamente con la resolución de uno y otro detector. Al tener el detector de transmisión una mayor resolución, es de esperarse encontrar mayores diferencias, las cuales no solían presentarse con el detector MatriXX al tener una resolución menor, por lo que un menor porcentaje de planes pasan el criterio de evaluación.

5.3. Evaluación gamma

Las figuras 5.10 y 5.11 muestran las tasas de paso gamma medidas con los detectores y las extraídas por Compass con base en la información obtenida por el TPS.



Figura 5.10: Tasas de paso de los análisis gamma (3%, 3 mm) para la comparación entre los valores calculados y reconstruidos por Compass. Se muestran los resultados para cada uno de los 10 casos clínicos tratados con IMRT.



Figura 5.11: Tasas de paso de los análisis gamma (3%, 3 mm) para la comparación entre los valores calculados y reconstruidos por Compass. Se muestran los resultados para cada uno de los 10 casos clínicos tratados con VMAT.

La tasa de paso promedio para los cálculos realizados por Compass es del (98.97 ± 0.38) % y para los valores en el caso de la reconstrucción con el detector de matriz bidimensional y la cámara multialábrica transparente, las tasas promedio resultaron de (94.19 ± 2.33) % y (93.54 ± 1.81) % respectivamente. A pesar de que la tasa gamma promedio es baja (por debajo del 95%), el 70% de los planes de tratamiento tiene una tasa de

paso gamma superior o igual al 95%.

Anteriormente, con las tasas de aprobación gamma para la verificación de fluencia en 2D no solía presentarse alguna desviación significativa, lo cual no sucede en los resultados obtenidos a partir de la dosimetría 3D. Con la verificación 2D es posible identificar entregas aceptables en el plan con algunas discrepancias que, aunque obviamente no son peligrosas para el paciente, pueden crear demoras innecesarias en el flujo de trabajo [?]. En general si un plan es rechazado en las métricas de la evaluación gamma 2D, no está claro en dónde afectará dicha discrepancia al paciente y qué tan graves podrían ser las posibles consecuencias, sin embargo los resultados de la dosimetría 3D revelan una desviación a la cobertura de volumen objetivo tal y como se muestra en las gráficas 5.10 y 5.11. El análisis de dosis basado en el volumen proporcionado por el software COMPASS en conjunto con los detectores, muestra la interpretación de los errores de entrega dentro de la anatomía del paciente. permite una evaluación cuantitativa más completa que en un análisis en 2D, lo cual puede ayudar a comprender mejor la existencia de un daño potencial al paciente y, por lo tanto, tomar decisiones correctas para un procedimiento posterior.

5.4. Evaluación para órganos de riesgo

En la tabla 5.9 se presentan las restricciones a órganos de riesgo involucrados en las áreas anatómicas de cabeza y cuello y cerebrales. Se muestran los valores empleados habitualmente en el centro en donde se realizó este trabajo los cuales se basan en las revisiones recientes del QUANTEC (Quantitative Analysis of Normal Tissue Effects in the Clinic), el cual es un documento que resume los datos tridimensionales de dosis/volumen/consecuencia disponibles para actualizar y refinar las pautas normales de tolerancia de dosis/volumen a los tejidos proporcionadas por el Emami et al. publicado en 1991 [27].

Tolerancia permitida para tejidos normales				
Cabeza y cuello	Parámetro	D_{max} (Gy)	D_{prom} (Gy)	
	(Volumen-Dosis)			
organo				
Mandíbula		< 71		
Médula espinal		< 50 - 54		
Pulmón	$V_{20} < 30\%$		< 20	
Cerebrales	Parámetro	D_{max} (Gy)	D_{prom} (Gy)	
	(Dosis-Volumen)			
Cristalino		< 7		
Nervio óptico		55-66		
Quiasma		55-66		
Tallo		< 54		
Lóbulo temporal				
Parótida			< 20	

Tabla 5.9: Dosis permitidas a los órganos de riesgo de las partes anatómicas cabeza y cuello y cerebrales.

Las tablas 5.10 y 5.11 muestran la comparación entre las dosis calculadas por el TPS vs CC, TPS vs CR(DT) y TPS vs CR(M) para los órganos de riesgo de los casos de cáncer tratados con ambas técnicas dinámicas. Las dosis críticas de órganos para el lóbulo temporal, parótida y mandíbula se observaron sólo en un caso de los diez pacientes tratados con VMAT por lo que no se presentan incertidumbres para estas medidas. Dosis medias y al 20% del volumen para los pulmones han mostrado mayores diferencias en comparación con la situación de dosis a volúmenes más pequeños. En general las dosis absolutas calculadas por COMPASS están en buen acuerdo con las dosis calculadas del TPS. Las mediciones con el detector de transmisión respecto con el detector MatriXX mostraron una mayor desviación, sin embargo la mayoría de la mediciones con ambos detectores muestran discrepancias $\geq 3\%$, sobre todo en órganos de volúmenes pequeños como los nervios ópticos y en órganos que en el plan de tratamiento muestran traslapes con el PTV, como son los pulmones para los casos de cabeza y cuello.

Órganos de riesgo involucrados en los casos de cáncer tratados con IMRT					
Sitio	TPS vs CC	TPS vs $CR(DT)$	TPS vs CR(M)		
Cabeza y cuello					
Mandíbula	3.07 ± 1.42	3.99 ± 1.98	6.88 ± 2.05		
Médula espinal	1.83 ± 0.80	3.26 ± 1.06	-2.39 ± 0.58		
Pulmón Dcho. D_{med}	2.87 ± 0.61	-3.90 ± 4.74	-6.33 ± 5.3		
Pulmón Izq. D_{med}	3.01 ± 0.64	-0.41 ± 2.84	-2.57 ± 2.41		
Pulmón Dcho. D_{20}	1.63 ± 2.05	-3.27 ± 8.08	-6.94 ± 7.17		
Pulmón Izq. D_{20}	1.3 ± 1.9	1.68 ± 5.11	-0.84 ± 4.14		
Cerebrales					
N.O. Decho.	2.27 ± 1.11	3.89 ± 6.80	10.98 ± 1.33		
N.O. Izq.	2.52 ± 1.06	4.17 ± 6.57	12.27 ± 5.09		
Tallo	0.37 ± 0.23	-5.37 ± 0.84	1.14 ± 1.85		
Quiasma	1.71 ± 1.92	-3.99 ± 2.43	0.48 ± 1.84		

Tabla 5.10: Comparación de dosis a órganos de riesgo entre TPS v
s $\rm CC,$ TPS vs $\rm CR(DT)$ y TPS vs $\rm CR(M)$ para casos tratados con IMRT

Órganos de riesgo involucrados en los casos de cáncer tratados con VMAT				
Sitio	TPS vs CC	TPS vs $CR(DT)$	TPS vs CR(M)	
Cabeza y cuello				
Mandíbula	2.03 ± 1.16	5.07 ± 5.33	4.63 ± 1.46	
Médula espinal	2.25 ± 1.03	6.35 ± 2.35	2.98 ± 2.09	
Pulmón D cho. ${\cal D}_{med}$	-2.77 ± 1.03	7.93 ± 5.25	1.05 ± 1.04	
Pulmón Izq. D_{med}	-1.40 ± 1.02	1.53 ± 5.48	-6.65 ± 0.45	
Pulmón D cho. D_{20}	-4.21 ± 3.68	9.84 ± 5.99	-0.45 ± 10.73	
Pulmón Izq. D_{20}	-1.77 ± 2.33	8.50 ± 5.88	-9.62 ± 4.97	
Cerebrales				
N.O. Decho.	2.07 ± 1.03	1.97 ± 3.03	9.70 ± 4.10	
N.O. Izq.	1.47 ± 0.66	-3.50 ± 2.14	1.43 ± 4.02	
Tallo	0.90 ± 0.38	1.17 ± 1.88	-0.17 ± 2.50	
Quiasma	2.34 ± 1.44	0.60 ± 1.74	5.63 ± 2.31	
Lóbulo temp.	4.1	3.7	-1.0	
Parótida Dcha.	0.4	-1.6	3.2	
Mandíbula	-2.0	-0.4	3.4	

Tabla 5.11: Comparación de dosis a órganos de riesgo entre TPS v
s $\rm CC,$ TPS vs $\rm CR(DT)$ y TPS vs $\rm CR(M)$ para casos tratados con VMAT

Para este análisis, se descartaron aquellos órganos que no estuvieran involucrados al momento de dar el tratamiento ya que al obtener el resultado de las mediciones arrojaban diferencias de dosis muy grandes lo cual podría interpretarse como un error bastante significativo en la verificación. En la figura 5.12 se muestran algunos ejemplos para casos cerebrales en los que órganos como los cristalinos y nervios ópticos no reciben ninguna dosis de radiación.



Figura 5.12: Imágenes que muestran tratamientos de casos cerebrales en los que algunos órganos no reciben radiación y por lo tanto se descartaron del análisis (izq. tratamiento con VMAT, dcha. tratamiento con IMRT).

5.5. Factor de transmisión

En la tabla 5.12 se muestran los resultados de los factores de transmisión obtenidos para la cámara multialámbrica transparente. Dichas mediciones mostraron una disminución de 0.898 a 0.919 para un tamaño de campo de $5 \times 5cm^2$ a $30 \times 30cm^2$ y fueron consistentes a través de todas las profundidades y SSDs medidas. Para el tamaño de campo de $5 \times 5cm^2$ se midió una absorción del 10.2 % mientras que se redujo a 8.1 % para el tamaño del campo de $30 \times 30cm^2$, dichos valores difieren del FT de 7.02 % reportado por el fabricante del DT.

5.6. VERIFICACIÓN DIARIA DE UN PLAN DE TRATAMIEN	$\Gamma O59$
--	--------------

Tamaño de campo (cm^2)	Profundidad (cm)	FT (SSD=80cm)	FT (SSD=100cm)	FT (SSD=120cm)	FT	DE
5×5	1.4	0.899	0.896	0.898	0.898	0.002
	5	0.901	0.901	0.902	0.901	0.001
	10	0.901	0.897	0.903	0.900	0.003
	1.4	0.903	0.902	0.901	0.902	0.001
10×10	5	0.902	0.901	0.903	0.902	0.001
	10	0.903	0.903	0.902	0.903	0.001
20×20	1.4	0.91	0.906	0.905	0.907	0.003
	5	0.912	0.909	0.0906	0.909	0.003
	10	0.91	0.909	0.0909	0.909	0.001
30 imes 30	1.4	0.915	0.916	0.913	0.915	0.002
	5	0.919	0.917	0.915	0.917	0.002
	10	0.921	0.919	0.916	0.919	0.003
Promedio				90.6	0.002	

Tabla 5.12: Factores de transmisión medidos para diferentes tamaños de campo, que van de $5 \times 5cm^2$ a $30 \times 30cm^2$, SSDs de 80cm, 100cm y 120cm y profundidades de 1.4cm, 5cm y 10cm.

La importancia de medir este factor de transmisión se relaciona directamente con la aplicación del detector para la verificación de dosis en vivo ya que es necesario hacer una normalización de la dosis para compensar la atenuación de la dosis, es decir, si el factor de transmisión es de un 7.02%, la dosis tiene que normalizarse a un 93%.

Sin embargo, debido a que el factor de transmisión obtenido a partir de las mediciones reportadas anteriormente hace referencia a un porcentaje de atenuación de un 9.3%, mientras que el reportado en el software es de un 7.02%, por el momento no es posible contar con verificaciones de dosis en vivo.

5.6. Verificación diaria de un plan de tratamiento

Se realizó la verificación diaria de un plan de tratamiento para un caso de cáncer cerebral para el cual se realizaron todas las verificaciones anteriormente descritas.

Con respecto a la verificación de la tasa de paso gamma, se obtuvo que al comparar el plan de tratamiento realizado con el TPS vs el motor de cálculo de COMPASS se obtuvo que el 99.91 % de los pixeles pasan este criterio (Fig. 5.), mientras que la tasa de paso gamma para la comparación entre el TPS vs la reconstrucción de dosis con el detector de transmisión resultó con un 98.89 % de pixeles que pasan (Fig. 5.).



Figura 5.13: Tasa de paso del análisis gamma (3%, 3 mm) para la comparación entre el TPS vs CC para el caso de cáncer cerebral verificado diariamente antes de la entrega del tratamiento.



Figura 5.14: Tasa de paso del análisis gamma (3%, 3 mm) para la comparación entre el TPS vs CR(DT) para el caso de cáncer cerebral verificado diariamente antes de la entrega del tratamiento.

Mediante la herramienta de HDV proporcionada por el software, se realizó la evaluación dosimétrica de diferencia de dosis para 14 fracciones de tratamiento, es decir, para 14 días.

Para esto, al igual que los planes anteriores se procuró que el 95% del volument tumoral recibiera el 100% dela dosis prescrita. La tabla 5.13 muestra los resultados para esta primer evaluación, logrando que el 95% del PTV recibiera un 100.1% de la dosis prescrita y cumpliendo con este primer objetivo.

Volumen PTV (cc)	Dosis prescrita	$D_{95}(cGy)$	$D_{95}(\%)$
92.72	5400	5406.8	100.1

Tabla 5.13: Tabla que muestra la dosis prescrita y la dosis recibida por el 95% del volumen tumoral para el caso de plan cerebral verificado diariamente.
5.6. VERIFICACIÓN DIARIA DE UN PLAN DE TRATAMIENTO61

A partir del valor reportado en la tabla 5.13, se realizaron las evaluaciones diarias con el fin de ir monitoreando la dosis entregada en cada fracción.

Fracción	Dosis prescrita (cGy)	Dosis medida (cGy)	Dif(%)
1	5400.0	5312.7	1.6
2	5400.0	5321.8	1.4
3	5400.0	5329.8	1.3
4	5400.0	5377.1	0.4
5	5400.0	5302.9	1.8
6	5400.0	5322.3	1.4
7	5400.0	5328.5	1.3
8	5400.0	5315.2	1.6
9	5400.0	5381.6	0.3
10	5400.0	5360.1	0.7
11	5400.0	5376.1	0.4
12	5400.0	5390.6	0.2
13	5400.0	5384.9	0.3
14	5400.0	5375.9	0.4
Promedio		5348.5	1.0
Desviación estándar		32.0	0.6

Tabla 5.14: Tabla que muestra la dosis prescrita y la dosis recibida por el 95% del volumen tumoral para el caso de plan cerebral verificado diariamente.

Cada día se midió con el detector de transmisión la fluencia y se realizó la reconstrucción de dosis correspondiente. En la tabla 5.14 se observan los resultados obtenidos de estas mediciones obteniendo una correspondencia en diferencia de dosis bastante buena, ya que todas las mediciones entran dentro del rango de referencia del $\pm 3\%$, siendo la mayor diferencia de dosis 1.8%.





La figura 5.15 muestra gráficamente las variaciones en porcentaje de dosis para la verificación diaria de cada plan, es posible observar que en algunas fracciones la diferencia es grande, sin embargo, ninguna de ellas sobrepasa el 3%, lo cual nos indica que el plan de tratamiento es aceptable.

Capítulo 6

Conclusiones

Con base en diversas investigaciones es bien sabido que la entrega de planes realizados con técnicas dinámicas IMRT y VMAT requiere de un programa riguroso de aseguramiento de la calidad del pre-tratamiento, ya que la alta modulación en la dosis está directamente relacionada con un mayor riesgo para el paciente a diferencia de otras técnicas más sencillas como 3D-CRT. En este trabajo se realizaron una serie de pruebas y análisis con el fin de implementar un sistema de QA utilizando dosimetría 3D para dichas técnicas dinámicas.

Las pruebas iniciales realizadas para campos estáticos y dinámicos aplicadas sobre conjuntos de estructuras propuestas por el informe TG119 de la AAPM resultaron muy útiles para estimar la precisión general del sistema IMRT. Los límites de confianza obtenidos estuvieron dentro de los niveles de acción recomendados por dicho informe, lo cual brinda la confianza de que la administración de los tratamientos de IMRT son adecuados.

Las comparaciones dosimétricas entre el TPS vs el motor de cálculo de COMPASS, permitieron identificar las diferencias relacionadas con el método de cálculo para la optimización de dosis utilizado por cada sistema de planeación, Monte Carlo y C/S CC, respectivamente. Esta comparación resultó en un buen acuerdo para ambos algoritmos de cálculo mostrando una diferencia de dosis dentro del rango establecido de $\pm 3\%$.

Se evaluó el potencial del detector de transmisión en conjunto con el software COMPASS para la evaluación y verificación de dosis a partir de la comparación con los resultados obtenidos con el detector MatriXX. Dicha evaluación, mostró que el DT es una herramnieta eficaz para el control de calidad del paciente y para la verificación de dosis antes del tratamiento ya que permite visualizar errores que antes no eran posibles con la evaluación clásica en 2D realizada con un detector de arreglo bidimensional no transparente, además de que a partir de la reconstrucción 3D del paciente y los mapas de fluencia obtenidos, es posible mostrar directamente los errores dosimétricos en la anatomía del paciente y así evitar cualquier error aleatorio, sistemático o çatastrófico".

A pesar del buen desempeño observado por el DT, aún existen inconsistencias relacionadas con el factor de transmisión del mismo, lo que influye de manera significativa para su uso en verificación de dosis en vivo, sin embargo su funcionalidad permite establecer un buen criterio de evaluación en el control de calidad pre-tratamiento partiendo de parámetros puramente geométricos y dosimétricos (test gamma) a parámetros clínicamente relevantes representados por histogramas de dosis-volumen (HDV).

Bibliografía

- Khan, F. & Gibbons, J.. (2014). The physics of radiation therapy. USA: Wolters Kluwer.
- [2] Jayaraman, S. & Lanzl, H.L.. (2004). Clinical Radiotherapy Physics. Berlin Heidelberg New York : Springer.
- [3] Michael Joiner, A. v (2002). Basic Clinical Radiobiology. London: Hodder Arnold.
- [4] García Garduño O. A., Lárraga Gutiérrez J.M. (2015) Brevario sobre la dosimetría de campos pequeños para radioterapia. México: Secretaría de Salud.
- [5] Hendee, W. R. (2011). Quality and Safety in Radiotherapy. USA: Taylor & Francis.
- [6] Narloch Nick (2016) On the clinically relevant detector resolution and error detection. capability of COMPASS 3D plan verification.IBA.
- [7] Bortfeld, T., Schmidt-Ullrich, R., De Neve, W. & Wazer, E., D.(2006): Image-Guided IMRT. USA Springer.
- [8] Knoll, G. F. (2000). Radiation Detection and Measurement. New York, USA: John Wiley & Sons, Inc
- [9] Compass 4.0 User's Guide, 2016 IBA Dosimetry GmbH, Schwarzenbruck
- [10] Brandan, M., Gamboa, M., Avila, M., Treviño, C., Fossion, R., Moreno, E. & Torres, E.. (2015). Estado del Arte de la Investigación en Física Médica. Mexico DF: Red Temática de Física Médica.

- [11] Dance, D., Christofides, S., Maidment, A., McLean, I. & Ng, K. (2014). Diagnostic Radiology Physics: A Handbook for Teachers and Students. Vienna: IAEA.
- [12] AAPM No. 85, Tissue inhomogeneity corrections for megavoltaje photons beams, USA, 2004.
- [13] Teoh,M.,Clark, C.H., Wood,K.,Whitaker, S., & Nisbet, A., (2011): Volumetric modulated arc therapy: a review of current literature and clinical use in practice. *The British Journal of Radiology 84* (2011), 967-996.
- [14] Weeb, S. (2003): The physical basis of IMRT and inverse planning. The British Journal of Radiology 76 (2003), 678–689
- [15] Norma Oficial Mexicana NOM-002-SSA3-2016, Para la organización y funcionamiento de los servicios de radioterapia.
- [16] Mayles, P., Nahum, A.& Rosenwald, J.C. (2007). Handbook of radiotherapy physics, theory and practice. USA: Taylor & Francis.
- [17] J. Van Dyk, R. B. Barnett, J. E. Cygler, and P. C. Shragge (1993): Commissioning and quality assurance of treatment planning computers. *Radiat. Oncol., Biol., Phys. 26*, 261–273
- [18] Daniel A. Low, William B. Harms, Sasa Mutic, and James A. Purdy: A technique for the quantitative evaluation of dose distributions. 1998
- [19] Ruurd Visser, (2017). Pre-treatment 3D dose verification for intensity modulated radiotherapy (IMRT) (tesis para obtener el grado de doctor). Universidad de Groningen.
- [20] Godart, J., Korevarr, E. W., Visser, R., Wauben, D. J. L. y van't Veld, A. A. (2011) Reconstruction of high-resolution 3D dose from matrix measurements: error detection capability of the COMPASS correction kernel method. *Phys. Med. Biol.* 56 (2011),5029–5043.
- [21] Poppe B, Blechschmidt A, Djouguela A, Kollhoff R, Rubach A, Willborn KC, Harder D. Two-dimensional ionization chamber arrays for IMRT plan verification. *Med Phys.* 33 (2006),1005–15.

- [22] Venkataraman S, Malkoske KE, Jensen M, Nakonechny KD, Asuni G, McCurdy BM. The influence of a novel transmission detector on 6 MV x-ray beam characteristics. *Phys Med Biol*, 54 (2009),3173–83.
- [23] Monaco Training Guide, version 3.20, Elekta, Impac Medical Systems, Inc.
- [24] Narloch, N., On the clinically relevant detector resolution and error detection capability of COMPASS 3D plan verification. IBA dosimetry.
- [25] Thoelking, J., Sekar, Y., Fleckenstein, J., Lohr, F., Wenz, F., y Wertz, H. (2016) Characterization of a new transmission detector for patient individualized online plan verification and its influence on 6MV X-ray beam characteristics. *Zeitschrift für Medizinische Phy*sik 26 (2016), 200-208.
- [26] Ezzell, G., Burmeister, J., Dogan, N., LoSassoT, Mechalakos, J., Mihailidis, D., et al.(2009) IMRT commissioning: Multiple institution planning and dosimetry comparisons, a report from AAPM Task Group 119. Med Phys 36 (2009),5359-73.
- [27] Marks L, Yorke E, Jackson A, Ten Haken R, Constine L, Eisbruch A, et al. Use of normal tissue complication probability models in the clinic. Int J Radiat Oncol Biol Phys 2010.