

# VYSOKÉ UČENÍ TECHNICKÉ V BRNĚ

BRNO UNIVERSITY OF TECHNOLOGY



FAKULTA ELEKTROTECHNIKY A KOMUNIKAČNÍCH TECHNOLOGIÍ ÚSTAV BIOMEDICÍNSKÉHO INŽENÝRSTVÍ

FACULTY OF ELECTRICAL ENGINEERING AND COMMUNICATION DEPARTMENT OF BIOMEDICAL ENGINEERING

# VÝPOČET EFEKTIVNÍ DÁVKY RTG DIAGNOSTICKÉHO OZÁŘENÍ

CALCULATION OF EFFICIENT DOSE RTG DIAGNOSTIC IRRADIATION

BAKALÁŘSKÁ PRÁCE BACHELOR'S THESIS

AUTOR PRÁCE AUTHOR LUCIE BAŽANTOVÁ

VEDOUCÍ PRÁCE SUPERVISOR

doc. Ing. JIŘÍ ROZMAN, CSc.

BRNO 2010



VYSOKÉ UČENÍ TECHNICKÉ V BRNĚ

Fakulta elektrotechniky a komunikačních technologií

Ústav biomedicínského inženýrství

# Bakalářská práce

bakalářský studijní obor Biomedicínská technika a bioinformatika

Studentka:	Lucie Bažantová
Ročník:	3

*ID:* 106094 *Akademický rok:* 2009/2010

### NÁZEV TÉMATU:

## Výpočet efektivní dávky rtg diagnostického ozáření

#### POKYNY PRO VYPRACOVÁNÍ:

Prostudujte teorii ionizujícího záření, zvláště pak rtg záření a problematiku interakce s hmotou. Seznamte se také s technikami skiagrafie a skiaskopie a způsoby hodnocení efektivní dávky záření. Prostudujte programové prostředí pro výpočet efektivních dávek E - PCXMC, MCNP a BodyBuilder 5. Realizujte výpočet efektivní dávky pro vybraná skiaskopická vyšetření. Práce musí obsahovat : teoretický rozbor problematiky a tabelární vyjádření provedených výpočtů.

## DOPORUČENÁ LITERATURA:

[1] Kolektiv : Ochrana při práci se zdroji ionizujícího záření. DT Ostrava, 2003[2] ČSN IEC 788 : Lékařská radiologie - terminologie. ČNI, Praha 1997

*Termín zadání:* 8.2.2010

Termín odevzdání: 31.5.2010

Vedoucí práce: doc. Ing. Jiří Rozman, CSc.

prof. Ing. Ivo Provazník, Ph.D. Předseda oborové rady

#### UPOZORNĚNÍ:

Autor bakalářské práce nesmí při vytváření bakalářské práce porušit autorská práva třetích osob, zejména nesmí zasahovat nedovoleným způsobem do cizích autorských práv osobnostních a musí si být plně vědom následků porušení ustanovení § 11 a následujících autorského zákona č. 121/2000 Sb., včetně možných trestněprávních důsledků vyplývajících z ustanovení části druhé, hlavy VI. díl 4 Trestního zákoníku č.40/2009 Sb.

## Abstrakt

Bakalářská práce pojednává především o teorii ionizujícího záření a jeho interakcích s hmotou, zvláště pak o rentgenovém záření a způsobech jeho použití v lékařství. Práce obsahuje popis vzniku rentgenového obrazu a techniky skiagrafie a skiaskopie. Pro hodnocení rizika při interakci rentgenového záření s organismem je uveden výčet veličin a jednotek radiační fyziky a radiační ochrany, zvlástě pak efektivní dávka a způsoby jejího hodnocení při lékařském ozáření. Hlavní částí práce je přehled programových prostředí využívaných v radiační fyzice a příklad výpočtu efektivní dávky pro konkrétní skiaskopická vyšetření s podrobným popisem postupu při výpočtu. Výstupem práce je tabelární vyjádření vypočtených hodnot a jejich zhodnocení.

## Abstract

This bachelor thesis deals primarily with the theory of ionizing radiation and its interaction with matter. It deals particularly with x-radiation and the methods of its use in medicine. The thesis contains a description of the origin of the x-ray image and a description of the techniques of radiography and skiascopy. A list of quantities and units used in radiation physics and in radiation protection has been set out, with regard to assessing the risk involved in the interaction of x-radiation with an organism. In particular, the effective dose and the methods of evaluating this during medical irradiation have been set out. The main parts of the work are an overview of the software environment used in radiation physics and an example of the calculation of an effective dose for a concrete radiographic examination together with a detailed description of the method of calculation. At the end of the thesis there is a table of calculated values and an evaluation of them.

## Klíčová slova

Ionizující záření, rentgenové záření, skiagrafie, skiaskopie, efektivní dávka, radiační ochrana, PCXMC

## Keywords

Ionizing radiation, X-ray, effective dose, radiography, skiascopy, radiation protection, PCXMC

BAŽANTOVÁ, L. *Výpočet efektivní dávky rtg diagnostického ozáření*. Brno: Vysoké učení technické v Brně, Fakulta elektrotechniky a komunikačních technologií, 2010. 46 s., 16 s. příl., Vedoucí bakalářské práce doc. Ing. Jiří Rozman, CSc.

# Prohlášení

Prohlašuji, že svoji bakalářskou práci na téma Výpočet efektivní dávky z diagnostického RTG ozáření jsem vypracovala samostatně pod vedením vedoucího bakalářské práce a s použitím odborné literatury a dalších informačních zdrojů, které jsou všechny citovány v práci a uvedeny v seznamu literatury na konci práce.

Jako autorka uvedené bakalářské práce dále prohlašuji, že v souvislosti s vytvořením této práce jsem neporušila autorská práva třetích osob, zejména jsem nezasáhla nedovoleným způsobem do cizích autorských práv osobnostních a jsem si plně vědoma následků porušení ustanovení § 11 a následujících autorského zákona č. 121/2000 Sb., včetně možných trestněprávních důsledků vyplývajících z ustanovení § 152 trestního zákona č. 140/1961 Sb.

Brno dne 31.května 2010

podpis autora

# Poděkování

Děkuji vedoucímu bakalářské práce doc. Ing. Jiřímu Rozmanovi, CSc. za účinnou metodickou, pedagogickou a odbornou pomoc při zpracování mé bakalářské práce. Další poděkování patří firmě VF, a.s. v Černé Hoře a Mgr. Kateřině Bradáčové z FN Bohunice za poskytnutí materiálů a cenných rad nezbytných pro zpracovnání práce.

Brno dne 31.května 2010

podpis autora

# Obsah

Se	znam	a tabulek	8
Se	znam	ı obrázků	8
Se	znam	n použitých zkratek	9
Úv	vod		10
1	Radi	ioaktivita a ionizující záření Charakteristika ionizujícího záření	<b>L1</b> 11
	1.2 ] 1.3 ]	Interakce ionizujícího záření s hmotou       Interakce ionizujícího záření s hmotou         Biologické účinky ionizujícího záření       Interakce ionizujícího záření         1.3.1       Stochastické účinky ionizujícího záření         1.3.2       Deterministické účinky ionizujícího záření	11 14 14 14
		1.3.3       Ochrana před ionizujícím zářením	15
2	Vznil 2.1 2.2 2.3	k a vlastnosti RTG záření RTG záření ZTG záření	<b>16</b> 16 16 17
3	<b>Velič</b> 3.1 3.2	činy a jednotky radiační fyziky Veličiny charakterizující působení záření na látku	<b>19</b> 19 20
4	<b>RTG</b> 4.1 4.2 4.3 4.4	<b>Z zobrazovací metody</b> 2         Vznik rentgenového obrazu       2         Skiaskopie       2         Skiagrafie       2         Digitální radiografie       2	24 24 25 26 27
5	Prog           5.1         1           5.2         5           5.3         1           5.4         1	gramová prostředí pro výpočet dávek BodyBuilder	29 29 32 32 33
6	Výpo	očet efektivní dávky a diagnostické referenční úrovně	35
	6.2	pomocí tabulek uvedených ve Věstníku MZČR	35 36 36 39
	6.3	Diagnostické referenční úrovně	40 40 41 41 41

Závěr	43
Literatura	45
Přílohy	47

# Seznam tabulek

1	Hodnoty radiačního váhového faktoru.	20
2	Hodnoty tkáňových váhových faktorů	21
3	Dávkové limity pro obyvatelsvo.	22
4	Dávkové limity pro radiační pracovníky	23
5	Dávkové limity pro učně a studenty	23
6	Přehled veličin pro stanovení DRÚ	40

# Seznam obrázků

1	Fotoelektrický jev.	12
2	Comptonův jev.	13
3	Účinky ionizujícího záření stochastické (a) a deterministické (b)	14
4	Spektrum elektromagnetického vlnění.	16
5	Rentgenka s rotační anodou.	18
6	Základní principiální schéma rentgenového zobrazení.	25
7	Schématický průřez rentgenovou kazetou.	26
8	Pojízdné RTG zařízení k vyšetření nemocného na lůžku.	27
9	Geometrie dospělého ženského fantomu a model ženy v 9. měsíci těhotenství.	29
10	Hlavní okno programu BodyBuilder.	30
11	Standardní fantom, volba tukového torza a fantom s tukovým torzem	31
12	Polohy fantomu.	31
13	Urogram (vlevo), dvojkontrastní irrigografie (vpravo)	36
14	Hlavní okno programu PCXMC	37
15	Nastavení spektra rtg záření	37
16	Výběr vstupní hodnoty pro výpočet.	38
17	Výsledkové okno programu PCXMC	39
18	Vývojový diagram hodnocení dávek pacientů pomocí srovnání středních	
	dávek na vyšetřovně s MDRÚ	42

# Seznam použitých zkratek

ALARA – As Low As Reasonably Achievable

 $\rm ALD$ – absolutní letální dávka

BR-Border Geometry

CSG – Constructive Solid Geometry

CR – Computed Radiohraphy

DR – Direct Radiohraphy

 $\mathrm{DR}\acute{\mathrm{U}}$ – diagnostická referenční úroveň

FID – focus – image distance

GIT - gastrointestinální trakt

IVU – intravenózní vylučovací urografie

ICPR – International Commision on Radiological Protection

KAP – Kerma Area Product

LD – letální dávka

LET – Linear Energy Transfer

MC – Monte Carlo

MCNP – Monte Carlo N – particle Transport Code

MDRÚ – místní diagnostická referenční úroveň

MZČR – Ministerstvo zdravotnictví České republiky

PCXMC – PC – based Monte Carlo

 $\rm S\acute{U}JB$  – Státní uřad pro jadernou bezpečnos ZDS – zkouška dlouhodobé stability

# Úvod

Cílem bakalářské práce je vytvořit vcelku stručný, ale komplexní přehled teorie ionizujícího záření a jeho využití v medicíně a především předvést praktický výpočet efektivní dávky a diagnostické referenční úrovně pro vybraná skiaskopická vyšetření. Celá práce je rozdělena do šesti kapitol.

V kapilole první se zabýváme teorií ionizujícího záření, včetně jeho interakcí s hmotou. Hlavním cílem je nadefinování základních pojmů týkajících se ionzujícího záření a ukázka toho, jakým způsobem záření reaguje s živou hmotou a tím pádem jaké má důsledky na zdraví člověka. Jelikož záření rentgenové patří do oblasti ionizujícího záření, je znalost této základní teorie zcela nezbytná.

Do druhé kapitoly je zahrnut pouze jeden druh ionizujícího záření – záření rentgenové a jsou blíže rozebrány jeho vlastnosti, druhy a zdroje.

Třetí kapitola obsahuje výčet jednotek a veličin používaných v radiační fyzice a radiační ochraně, které jsou důležité pro číselné vyjádření míry působení ionizujícího záření na lidský organismus. Veličiny jsou rozděleny do skupin podle toho, zda charakterizují působení záření na látku nebo se používají v radiační ochraně. Větší pozornost je věnována veličině efektivní dávka, protože stanovení její hodnoty je důležité pro vyjádření radiační zátěže a zvláště také proto, že cílem bakalářské práce je ukázka výpočtů efektivní dávky pro různá rentgenová vyšetření.

Součástí čtvrté kapitoly je fyzikální princip metod využívajících rentgenové záření v lékařství, především v oblasti radiodiagnostiky. Je zde nastíněn soubor dějů při vzniku rentgenového obrazu a dále také technický popis zobrazování pomocí skiaskopie a skiagrafie. Dále je uveden postup při zobrazení rentgenového snímku metodou, která je již v dnešní době na ústupu, ale i využití moderních digitáních systémů v radiodiagnostice.

V kapitole páté je stručný přehled programových prostředí využívaných v radiační fyzice. Konkrétně se jedná o programy BodyBuilder, Sabrina, MCNP a PCXMC.

Poslední kapitola, kapitola šestá, je stěžejní částí celé práce. Obsahuje podrobnější popis programu PCXMC, ve kterém byly provedeny výpočty efektivní dávky a diagnostické referenční úrovně. Součástí tohoto oddílu je ukázka přesného postupu při práci s programem PCXMC a vcelku podrobný popis výpočtu diagnostické referenční úrovně. Výpočty efektivních dávek jsou provedeny pro jedno skiaskopické a jedno skiagraficko – skiaskopické vyšetření, v obou případech byl pro výpočet vybrán vzorek 10-ti pacientů.

Celá práce je doplněna přílohami obsahující tabelární vyjádření provedených výpočtů a protokoly zkoušek dlouhodobé stability, ze kterých byly použity hodnoty pro výpočet efektivních dávek.

# 1 Radioaktivita a ionizující záření

## 1.1 Charakteristika ionizujícího záření

Ionizující záření je tok hmotných částic nebo fotonů elektromagnetického záření, které mají schopnost ionizovat atomy prostředí nebo excitovat jejich jádra. Ionizující záření vycházející z jader radioaktivních prvků se označuje jako jaderné záření. Mimoto se však setkáváme velmi často i s ionizujícím zářením nejaderným, které vzniká v elektronovém obalu atomu - záření rentgenové, [5], [8].

Zdrojem ionizujícího záření jsou v oblasti zdravotnictví hlavně rentgenové přístroje, radioaktivní prvky nebo urychlovače elementárních částic, které urychlením dodávají částicím potřebnou energii.

Při rozpadu umělých nebo přirozených radioaktivních prvků či při jaderných reakcích je rovněž emitováno ionizující záření (přeměna  $\alpha, \beta, \gamma$ ), [1].

### 1.2 Interakce ionizujícího záření s hmotou

Základním projevem interakce ionizujícího záření s látkou je přeměna jeho energie. V látce vzniká tzv. sekundární záření, jehož fyzikální kvalita se často liší od záření primárního, původního. Ionizující záření při průchodu látkou svou energii ztrácí. Způsob ztráty energie závisí na druhu ionizujícího záření a na fyzikálních vlastnostech absorbující látky. Pochody, které se podílejí na těchto ztrátách energie při interakci ionizujícího záření s obaly atomů jsou: excitace, ionizace, rozptyl a vznik brzdného rentgenového záření.

Excitace je děj, při kterém se elektron v atomu absorbující látky dostává absorbcí energie ionizujícího záření ze základního stavu (odpovídajícího minimální energii) do excitovaného stavu (s vyšší energetickou hladinou). Atom setrvává v excitovaném stavu krátkou dobu. Při deexcitaci (návratu do základního stavu) je rozdíl příslušných energetických hladin uvolněn ve formě kvanta elektromagnetického záření (charakteristické záření).

Dodáme-li elektronu při jeho interakci s ionizujícím zářením energii větší než vazebnou, pak se část této energie spotřebuje na výstupní práci elektronu a zbytek se projeví jako kinetická energie vyraženého elektronu. Ionizace spočívá ve vyražení elektronu z obalu absorbujícího atomu. Z původně elektroneutrálního atomu vzniká kladně nabitý iont. Díky interakci s elektronovým obalem ionizující záření postupně snižuje svou kinetickou energii až na hodnotu odpovídající tepelnému pohybu.

Primární ionizace je počet iontových párů (iontový pár = kladný iont a elektron) vytvořených ionizující částicí. Některé elektrony uvolněné primární ionizací mohou získat velkou energii tak, že dále samy ionizují prostředí. Tuto ionizaci, způsobenou uvolněnými elektrony, nazýváme sekundární ionizací. Celková ionizace je pak dána součtem primární a sekundární ionizace.

Primární i sekundární záření vyvolá přímo nebo nepřímo ionizaci prostředí a tvorbu volných radikálů, které jsou vysoce chemicky reaktivní. V konečné fázi se značná část energie záření přeměňuje v teplo. Úbytek energie primárního záření lze poměřeně snadno popsat. Jednou z veličin vhodných k tomuto popisu je lineární přenos energie (LET-linear energy transfer), který číselně vyjadřuje ztrátu energie částice v daném prostředí připadající na jednotkovou délku její dráhy. Hodnota LET je poměrně nízká pro fotonové záření, naopak velmi vysoká pro záření  $\alpha$  a pro rychlé fragmenty vznikající při jaderném záření, [5], [8].

#### Interakce záření rentgenového a záření $\gamma$ s látkou

Můžeme rozlišit čtyři základní interakce fotonů ionizujícího záření s látkou: pružný rozptyl, fotoelektrický jev, Comptonův rozptyl a tvorbu elektron – pozitronových párů.

Při pružném (též koherentním nebo Rayleighovém) rozptylu atom absorbuje kvantum záření, přechází do excitovaného stavu a téměř okamžitě emituje kvantum záření o stejné energii, které se ničím neliší od původního fotonu. Dochází jen k malé změně směru šíření, která je zanedbatelná u lehkých atomů a relativně nízkých energií záření. Z hlediska medicíny není tento rozptyl přiliš zajímavý. Vzhledem k tomu, že rentgenové záření se od záření  $\gamma$  liší jen místem svého vzniku (rentgenové záření vzniká v elektronovém obalu atomu a záření  $\gamma$  v atomovém jádře), platí další odstavce pro oba "druhy" fotonového ionizujího záření, [5].

a) Fotoelektrický jev, jehož schéma je znázorněno na obrázku 1, nastává v případech, kdy se celá energie kvanta fotonového záření předává některému elektronu z elektronového obalu absorbujícího materiálu, případně volného elektronu. Část energie fotonu se spotřebuje na uvolnění elektronu (na tzv. výstupní práci W) a zbytek tvoří kinetickou energii vzniklého fotoelektronu. Foton, který způsobil fotoelektrický jev zaniká a jeho energii získává fotoelektron, který ionizuje své okolí. Elektrická bilance celého jevu je popsána Einsteinovou rovnicí

$$h \cdot \nu = W + \frac{1}{2}m_e \cdot v^2. \tag{1.1}$$

Atom, ze kterého byl vyražen elektron, je ve vybuzeném stavu a přechází do základního stavu emisí elektromagnetického záření o frekvenci odpovídající rozdílu energie vybuzeného a základního stavu.



Obrázek 1: Fotoelektrický jev.

Bylo zjištěno, že pro každý kov existuje jistá mezní frekvence  $\nu_0$  (a jí odpovídající mezní vlnová délka  $\lambda_0$ ) taková, že elektrony se uvolňují pouze při frekvenci  $\nu_0$  a frekvencích vyšších (resp. při vlnové délce  $\lambda_0$  a vlnových délkách nižších), přičemž

platí  $W = h \cdot \nu_0$ . Na frekvenci použitého elektromagnetického záření závisí také energie vylétávajících elektronů, [8], [15].

Pravděpodobnost interakce fotoelektrickým jevem roste s rostoucím atomovým číslem absorbčního materiálu a je větší u nízkých energií záření  $\gamma$ .

b) Comptonův rozptyl nastává při interakci fotonů záření s vyšší energií, obrázek 2, [15]. Foton předává při této interakci elektronu absorbčního materiálu jenom část své energie. Elektron při interakci získá kinetickou energi a dá se do pohybu ve směru odchýleném od původního směru dráhy primárního fotonu o úhlel  $\varphi$ . Sekundární foton s nižší energií  $h\nu_1 < h\nu_2$  (tj. s větší vlnovou délkou) je odchýlen o úhel  $\psi$ . Rozptyl sekundárních fotonů kolísá v intervalu 0°-180° a jejich energie je závislá na úhlu rozptylu. Pro úhel  $\psi = 180^\circ$ , tedy pro zpětný rozptyl, je pokles energie primárního fotonu největší. Děj se může několikrát opakovat, až foton ztratí tolik energie, že převládne pravděpodobnost jeho zániku fotoelektrickým jevem. Energetická bilance jevu je

$$h\nu_1 = h\nu_2 + \frac{1}{2}m_e v^2, \tag{1.2}$$

kde  $m_e$  je hmotnost elektronu.



Obrázek 2: Comptonův jev.

c) Tvorba elektron–pozitronových párů se uplatňuje při vysokých energiích záření  $\gamma$  a u absorbčních materiálů s vysokým protonovým číslem. Dochází k tomu, že v blízkosti atomového jádra nebo jiné částice se energie elektromagnetického záření zcela přemění na částice elektron a pozitron s kinetickými energiemi  $E_e$  a  $E_p$ . Přítomnost jádra nebo třetí částice je nutná k převzetí části hybnosti fotonu, protože součet hybností vzniklého páru elektron–pozitron je menší. Rozdělení kinetických energií mezi elektron a pozitron je libovolné. Energetická bilance procesu je

$$h\nu = E_e + E_p + 2m_e c^2.$$
(1.3)

Pravděpodobnost výskytu jedné ze tří výše uvedených možností interakce fotonů s látkou závisí na energii záření. Při nízkých energiích převládá fotoelektrický jev, při vyšších Comptonův rozptyl a u vysokých energií tvorba elektron–pozitronových párů. Fotonové záření při průchodu absorbujícím prostředím tedy ionizuje nepřímo, prostřednictvím sekundárních elektronů vzniklých při interakci fotonů s prostředím. Fotonové záření má mnohem větší pronikavost než jiné druhy záření, pro stínění jsou tudíž nutné materiály s vysokým protonovým číslem, [8].

## 1.3 Biologické účinky ionizujícího záření

Záření absorbované v organismu má negativní účinky, které jsou podmíněné především excitací a ionizací atomů hmoty. Na buněčné úrovni je nejvýznamější poškození struktury DNA. Na záření jsou nejcitlivější dělící se buňky. Biologické účinky ionizujícího záření na organismus se rozdělují na deterministické a stochastické.

#### 1.3.1 Stochastické účinky ionizujícího záření

Stochastické účinky ionizujícího záření (obrázek 3a, [22]) jsou takové, pro něž pravděpodobnost, že účinek nastane, je považována za bezprahovou a lineární funkci dávky (i minimální dávka záření je schopna vyvolat patologické změny v organismu). Velikost dávky záření nemění závažnost projevu u jednotlivce, ale v populaci mění frekvenci případné četnosti zhoubných novotvarů a dědičných poškození. Dělí se na účinky somatické (projeví se přímo na ozářeném jedinci) nebo dědičné (postihnou potomky ozářeného jedince). Za významné somatické riziko při ozáření jedince nízkými dávkami považujeme vznik nádoru. Všeobecně můžeme říct, že i minimální dávka záření může vyvolat vznik nádorového onemocnění, a čím vyšší je dávka záření, tím větší je pravděpodobnost, že u ozářeného jedince dojde ke vzniku nádorového onemocnění.



Obrázek 3: Účinky ionizujícího záření stochastické (a) a deterministické (b).

#### 1.3.2 Deterministické účinky ionizujícího záření

Mezi deterministické účinky (obrázek 3b, [22]) řadíme například akutní nemoc z ozáření, která vzniká obvykle po jednorázovém velkém zevním ozáření (dávkou asi 1 Gy a výše). V závislosti na stupni ozáření převládají v klinickém obraze příznaky od poškození krvetvorných orgánů a trávicího ústrojí až k poškození centrálního nervového systému. Charakter onemocnění závisí na pronikavosti záření, ionizační hustotě, způsobu expozice, časovém faktoru aj.

Při dávkách kolem 4,5 Gy  $(LD_{50}^{1})$  převládá postižení krvetvorby a imunitního sys-

 $<sup>{}^{1}</sup>LD_{50}$  je v toxikologii označení pro množství substance, které je po podání určité látky smrtelnou dávkou pro daného živočicha v 50 % případů. Jedná se o množství látky, po které uhynulo 50 % testovaných živočichů za 24 hodin po expozici. Zkratka je z anglického: Lethal Dose, 50 %, [25].

tému. Se zvyšováním dávky převládá střevní forma onemocnění s následným pronikáním střevní mikroflóry do krevního oběhu. Smrt nastává také v důsledku rozvratu vodního a minerálního metabolismu. Ozáření dávkami kolem 10 Gy, tj. dávkami většími než absolutní letální dávka ( $ALD = LD_{100}$ ), vede k velmi rychlé centrálně nervové smrti.

#### 1.3.3 Ochrana před ionizujícím zářením

V souvislosti s aplikovanými diagnostickými dávkami ionizujícího záření je třeba se zmínit o nejvyšších přípustných dávkách pro pacienty a zdravotnický personál. Vyhláškou č. 307/2002 Sb. SÚJB o radiační ochraně jsou definovány nejen kategorie pracovišť i pracovníků v oboru ionizujícího záření a přípustné limity ozáření, ale také technické a organizační požadavky na zabezpečení rozumně dosažitelných úrovní radiační ochrany – strategie ALARA, [11].

Cílem ochrany před zářením je zcela zabránit vzniku deterministických účinků a omezit pravděpodobnost vzniku stochastických účinků na co nejnižší úrověň, [8], [7].

Vliv kterékoliv škodliviny působící na člověka může být omezován opatřeními u zdroje, kde škodliviny vznikají a odkud se šíří, opatřeními při průchodu škodlivin prostředím a opatřeními u člověka, na kterého negativně působí. Nejúčinější ochranu představují opatření u zdroje, která jsou však technologicky náročná a dlouhodobá. Opatření při průchodu mají jednak povahu stínících bariér, jednak ovlivňují přenosové řetězce. V pracovním prostředí mají svůj význam opatření u člověka, realizované většinou pomocí individuálních ochranných pomůcek.

Vlastní principy ochrany před ionizujícím zářením lze rozdělit na ochranu před zevním ozářením, povrchovou a vnitřní kontaminací. (V jiné literatuře bývá uvedeno dělení ochrany z hlediska fyzikálního, chemického a biologického přístupu).

Při ochraně před zevním ozářením jsou využívány tři hlavní faktory: vzdálenost, čas, stínění. Hlavním smyslem ochrany časem je maximální zkrácení doby pobytu osob v poli ionizujícího záření. Aplikace ochrany stíněním je založena na znalosti fyzikálních zákonitostí, na nichž je stínění založeno. Stínění v prostředí je realizováno stínícími stěnami a závěsy umisťovanými mezi zdroj ionizujícího záření a osoby, které v poli záření musí pobývat. Podle interakcí jednotlivých druhů záření s látkou se pro stínění volí vhodný absorbent. Při ochraně vzdáleností se využívá fyzikální zákonitosti, podle níž se expoziční příkon snižuje s druhou mocninou vzdálenosti.

Jako základní ochranu před vnitřním ozářením se uvádějí také tři principy: princip zdůvodnění, princip optimalizace, princip limitování. Důležité je také dodržovat následující pravidla: zpracovávat při jednom úkonu co nejmenší dostačující aktivitu radioaktivní látky, omezovat rozptyl radioaktivního materiálu a dodržovat předepsaný režim práce zahrnující zejména nošení ochranného oděvu, očistu a monitorování při práci a po jejím ukončení, [5], [8].

## 2 Vznik a vlastnosti RTG záření

### 2.1 RTG záření

Rentgenové záření (dále též paprsky (záření) X nebo záření rtg) je elektromagnetické vlnění, jehož vlnová délka se pohybuje kolem  $10^{-9}$ m (obrázek 4) a v prostoru se šíří rychlostí světla. Přenos energie se děje nespojitě v elementárních energetikých kvantech – fotonech. V diagnostice používané rentgenové záření má vlnovou délku v rozmezí 10 nm – 50 pm. Záření X proniká hmotou a způsobuje její ionizaci. Živé hmotě škodí a při dopadu na některé látky vyvolává jejich fluorescenci, působí zčernání fotografického materiálu. Proniká-li záření X hmotou, část záření se uplně absorbuje (fotoefekt), část se rozptýlí (Comptonův jev) a část pronikne hmotou nezměněna.

Při fotoefektu dopadne foton X na libovolný elektron hmoty, kterou proniká, vyrazí jej a protože mu předá veškerou energii, zanikne. Sekundární záření vzniklé při Comptonově rozptylu fotonu X je záludné v tom, že směr jeho šíření je naprosto libovolný. To ztěžuje využití záření X a bezpečnostní opatření. Záření X je ve hmotě absorbováno tím více, čím je měkčí (tj. čím má delší vlnovou délku nebo čím je vyšší hustota hmoty) a je tím tvrdší, čím více byly urychleny elektrony, které vedly k jeho vzniku, [1], [8].



Obrázek 4: Spektrum elektromagnetického vlnění.

## 2.2 Vlastnosti rentgenového záření

Rentgenové záření má řadu fyzikálních vlastností upatňujících se v diagnostice. Pro vznik obrazu je rozhodující:

#### a) Přímočaré šíření záření

Rentgenové záření se šíří do prostoru na všechny strany a jeho intenzita ubývá se

čtvercem vzdálenosti. Pro geometrii rentgenového obrazu platí stejná pravidla jako v optice pro viditelné světlo.

#### b) Pronikání hmotou

Rentgenové záření může pronikat v různé míře jakoukoli hmotou. Pronikavost závisí na vlastnostech absorbující hmoty a na energii rentgenového záření. Při průchodu hmotou je rentgenové záření zeslabováno. Na zeslabování se podílí absorbce, rozptyl a tvorba elektronových párů.

### c) Diferencovaná absorpce

Pro vznik obrazu je rozdílné pohlcování rentgenového záření (absorpce) různými tkáněmi lidského těla stejně důležitá jako jeho pronikání. Rozdíly v absorpci určují sytost odstínů a tím i možnost diferenciace stínů jednotlivých útvarů na rentgenovém obraze. Absorpce přibývá s tloušťkou vrstvy, měrnou hmotností a výší protonového čísla prvků prozařované látky. Obsahem prvků s vyšším protonovým číslem se od ostatních tkání v lidském těle liší především kosti, jejichž sytý stín je dán obsahem vápníku a fosforu.

### d) Luminiscenční účinek

Při dopadu rentgenového záření na některé materiály vzniká viditelné záření, jehož intenzita je úměrná množství dopadajícího záření. Luminiscenční účinky jsou dva: fluorescence a fosforescence. **Fluorescencí** rozumíme takový stav, kdy vhodná látka světélkuje jen při dopadu krátkovlnného záření. Na rozdíl od **fosforescence**, kdy světélkuje ještě nějakou dobu po dopadu záření. Látky, které světélkují se nazývají luminofory.

#### e) Fotochemický účinek

Rentgenové záření má schopnost vytvořit v citlivé vrstvě filmu latentní obraz, který se vyvoláním fimu zviditelní.

#### f) Rozptyl záření

Rozptyl záření snižuje kontrast výsledného obrazu. Uplatňuje se zejména Comptonův rozptyl, kde je srážkou postižený elektron vyražen z oběhové slupky. Vzniklé sekundární záření získává různý směr. Čím má primární záření kratší vlnovou délku, tím více sekundárního záření vzniká a smeřuje ve směru primárního záření.

#### g) Ionizační účinek

Dopadem rentgenového kvanta na elektron atomu může dojít k vyražení elektronu mimo atom. Při tomto ději se poruší elektrická rovnováha atomu. Uvolněné elektrony se mohou srazit s elektrony dalších neutrálních atomů, kterým předají část své energie. Tak dochází k další ionizaci a vznikají sekundární elektrony na rozdíl od primárních, které vyrazilo kvantum záření X. Čím je záření X intenzivnější, tím je také ionizace větší. Ionizační účinek je pro diagnostiku nevhodný, protože s ním souvisí škodlivé biologické účinky, které může záření absorbované v tkáních vyvolat, [8], [6].

## 2.3 Zdroj rentgenového záření

Rentgenové záření je elektromagnetické záření o velmi krátkých vlnových délkách a velké energii. Je to záření nejaderné, vzniká v rentgenkách interakcí z katody letících elektronů s atomy materiálu anody. Zdrojem rentgenového záření je **rentgenka**. Rentgenka

je skleněná, vysoce evakuovaná trubice (Coolidgeova lampa). Ve vzduchoprázdném prostoru trubice je zabudovaná žhavená katoda ve formě spirály a anoda. Ta má u rentgenek s pevnou anodou tvar terčíku a u rotačních anod tvar talíře. Vysoce výkonné moderní rentgenky mají anodu z wolframu, na jehož povrchu je rhenium. Po nažhavení katody samostatným elektrickým obvodem z tzv. žhavícího transformátoru, se z ní uvolňuje termoemisí, podle stupně žhavení, různě hustý mrak elektronů. Kolem katody je záporně nabitá molybdenová miska, která soustřeďuje (fokusuje) mrak elektronů tak, že není širší než spirála katody.



Obrázek 5: Rentgenka s rotační anodou.

Vysokým napěťovým spádem mezi katodou a anodou (10 až 10<sup>3</sup> kV) získají elektrony tak vysokou kinetickou energii, že z anody může být generováno rtg záření. Účinnost přeměny energie elektonů na rtg záření je menší než 1% a 99% kinetické energie se změní v teplo, které silně zahřívá anodu, jejíž povrch dosahuje teploty až 2 500°C. Při konstrukci lékařských diagnostických rentgenových zobrazovacích systémů je dávána přednost rentgence s rotační anodou, obrázek 5, [22]. Tradiční rentgenky se stacionární anodou se v poslední době používají jen u komorových rentgenů (dentální rentgeny), [8], [3].

# 3 Veličiny a jednotky radiační fyziky

Chceme-li charakterizovat účinek ionizujícího záření na biologický objekt, musíme definovat veličiny a jejich jednotky, které udávají míru tohoto účinku. V oblasti radioaktivity a ionizujícího záření obdržely zvláštní název jednotka aktivity - *becquerel Bq*, jednotka absorbované dávky - *gray Gy* a jednotka dávkového ekvivalentu - *sievert Sv*. Při vyšetřování pomocí rentgenového přístroje vždy nastává situace, že je dán zdroj záření, který vyzařuje do svého okolí (pole záření) a toto záření působí jednak na libovolnou látku a jednak na člověka. Potřebujeme tedy veličiny, které charakterizují zdroje záření, pole záření, působení záření na látku a působení záření na člověka, [7], [8].

### 3.1 Veličiny charakterizující působení záření na látku

#### a) Dávka

Dávka je definovaná jako poměr střední energi<br/>e $d\overline{\varepsilon}$  předané ionizujícím zářením elementu látky o hmotnost<br/>idm

$$D = \frac{d\overline{\varepsilon}}{dm}.\tag{3.1}$$

Zjednodušeně lze říci, že dávka je energie absorbovaná zářením v hmotnostní jednotce ozařované látky. Jednotkou dávky je gray Gy a rozměrem  $J \cdot kg^{-1}$ .

#### b) Expozice

Expozice je elektrický náboj vytvořený ionizujícím zářením ve vzduchu a je definována vztahem

$$X = \frac{dQ}{dm},\tag{3.2}$$

kde dQ je absolutní hodnota celkového elektrického náboje i<br/>ontů jednoho znaménka, vzniklých ve vzduchu při úplném zabrždění všech elektronů uvolněných fotony ve vzduchu. Expozice je definována pouze pro fotonové záření ve vzduchu. Jednotkou je coulomb na kilogram  $C \cdot kg^{-1}$ .

#### c) Kerma

Kerma je kinetická energie uvolněná ionizujícím zářením z materiálu. Je určena jako

$$K = \frac{dE_K}{dm},\tag{3.3}$$

kde  $dE_K$  je součet počátečních energií všech nabitých ionizujících částic uvolněných nenabitými ionizujícími částicemi v materiálu o hmotnosti dm. Jednotka kermy je Gy. V názvu veličiny je třeba přesně uvést k jaké látce se tato veličina vztahuje, např. kerma ve vzduchu, kerma ve vodě apod.

Kerma (zkratka z angl.: kinetic energy released in material - kinetická energie uvolněná v materiálu) má velmi podobnou definici K = dE/dm a stejnou jednotku [Gy] jako absorbovaná dávka, přičemž za dE se bere součet počátečních kinetických energií všech nabitých částic uvolněných v důsledku interakce částic primárního ionizujícího záření v uvažovaném objemu látky o hmotnosti dm. Kerma se zavedla

Typ záření, energie	$w_R$
Fotony	1
Elektrony, miony	1
Neutrony, $< 10 \text{ keV}$	5
Neutrony, 10 - 100 keV	10
Neutrony, 100 keV - 2 MeV	20
Neutrony, 2 - 20 MeV	10
Neutrony, $> 20$ MeV	5
Protony	5
Alfa částice, těžká jádra	20

Tabulka 1: Hodnoty radiačního váhového faktoru.

proto, že základní definice dávky, zahrnující jen přímo ionizující částice<sup>2</sup>, nedávala informaci o tom, co se děje v okolí sledovaného objemu látky, zvláště v případě nepřímo ionizujícího záření<sup>3</sup>. Pro nabité primární částice není mezi kermou a dávkou rozdíl. I u nepřímo ionizujícího záření v rovnovážném stavu, kdy se sekundárně vznikající záření absorbuje, platí K = D; pouze v nerovnovážných procesech, v blízkosti povrchu látky či při vysokých energiích, kdy může část záření unikat bude v K a D rozdíl. U nepřímo ionizujícího záření kerma charakterizuje energii předanou nabitým částicím v látce (elektronům a protonům) především při první srážce.

## 3.2 Veličiny používané v radiační ochraně

#### a) Dávkový ekvivalent

Dávkový ekvivalent je veličina používaná k vyjádření rizika zhoubných účinků inonizujícího záření na živé organismy a je definován vztahem

$$H = Q \cdot D \cdot N, \tag{3.4}$$

kde D je dávka v uvažovaném bodě tkáně, Q je jakostní činitel a N je součin všech ostatních ovlivňujících faktorů. Jednotkou dávkového ekvivlanetu je sievert Sv. Jakostní činitel vyjadřuje rozdílnou biologickou účinnost různých druhů záření.

#### b) Ekvivalentní dávka ve tkáni nebo orgánu

Ekvivalentní dávka je definována vztahem

$$H_T = w_R \cdot D_T, \tag{3.5}$$

kde  $D_T$  je střední dávka záření typu R ve tkáni nebo orgánu T a  $w_R$  je radiační váhový faktor příslušný záření typu R. Jednotkou ekvivalentní dávky je sievert Sv. Radiační váhový faktor vyjadřuje relativní biologickou účinnost jednotlivých typů záření vzhledem k záření fotonovému. Hodnoty radiačních váhových faktorů jsou uvedeny v tabulce 1, [7], [22], [2].

 $<sup>^{2}</sup>$ Přímo ionizující částice je nabitá částice (elektron, proton, částice alfa, atd.) s kinetickou energií dostatečnou k vyvolání ionizace srážkou, [2].

<sup>&</sup>lt;sup>3</sup>Nepřímo ionizující částice je nenabitá částice (neutron, foton), která může uvolnit přímo ionizující částici nebo může vyvolat jadernou transformaci, [2].

rabana 2. nounoty ma	novyen vanovy	on faiteora.
Tkáň nebo orgán	Tkáňový váh	ový faktor $w_T$
	$w_T$ ICRP 60	$w_T$ ICRP 103
gonády (průměr F a M)	0,20	0,08
červená kostní dřeň	0,12	0,12
střevo	0,12	0,12
žaludek	0,12	0,12
plíce	0,12	0,12
močový měchýř	0,05	0,04
prsní žláza (průměř F a M)	0,05	0,12
játra	0,05	0,04
jícen	0,05	0,04
štítná žláza	0,05	0,04
kůže	0,01	0,01
povrchy kostí	0,01	0,01
slinná žláza		0,01
mozek	_	0,01
ostatní tkáně (v součtu )	0,05	0,12

Tabulka 2: Hodnoty tkáňových váhových faktorů.

Různé tkáně a orgány v těle jsou různě citlivé k záření a jejich radiační poškození vede k různě závažným následkům pro celý organismus. Pro každý orgán a tkáň se na základě statistických analýz zavádějí vlastní koeficienty rizika vzniku poškození zářením. Pomocí těchto koeficientů pak můžeme stanovit (odhadnout) riziko poškození organismu, vyplývající z expozice ionizujícím zářením. Pro účely radiační ochrany se proto zavádí veličina efektivní dávka.

#### c) Efektivní dávka

Efektivní dávka je definována jako součet vážených středních hodnot ekvivalentních dávek v tkáních nebo orgánech lidského těla.

$$E = \sum w_T \cdot H_T, \tag{3.6}$$

kde  $H_T$  je ekvivalentní dávka v tkáni nebo orgánu a  $w_T$  je tkáňový váhový faktor, který vyjadřuje relativní příspěvek daného orgánu nebo tkáně k celkové zdravotní újmě způsobené rovnoměrným ozářením těla. Součet všech váhových faktorů se musí rovnat 1 ( $\sum w_T = 1$ ). Hodnoty tkáňových váhových faktorů pro vybrané tkáně a orgány jsou uvedeny v tabulce 2, [7], [16].

Efektivní dávka E se tedy vypočte pomocí příspěvků ekvivalentních orgánových dávek  $H_T$  všech jednotlivých ozářených tkání: při sčítání se každá orgánová ekvivalentní dávka  $H_T$  vynásobí svým tkáňovým váhovým faktorem  $w_T$ , který vyjadřuje příspěvek poškození právě toho konkrétního orgánu nebo tkáně k poškození celého těla, vyvolaného účinky rovnoměrného celotělového ozáření. Výhodou efektivní dávky je, že umožňuje vyjádřit radiační zátěž jediným číslem i při nerovnoměrném ozáření, či ozáření jen určitých orgánů, jako kdyby se jednalo o radiační zátěž při rovnoměrném ozáření. To umožňuje porovnávat radiační zátěže osob z nejrůznějších zdrojů - např. z radioisotopových a rentgenových vyšetření, či z různých druhů radiofarmak v nukleární medicíně. Všechna tato hodnocení se vztahují na

stochastické účinky záření, [22].

V tabulce 2 jsou pro úplnost uvedeny hodnoty váhových tkáňových faktorů podle Doporučení ICRP<sup>4</sup> 60 (z roku 1990) i Doporučení ICRP 103 (z roku 2007). Mezinárodní komise radiologické ochrany ve svých doporučeních uvádí své záměry a oblast působnosti doporučení, biologická hlediska radiační ochrany (biologické účinky záření, účinky na zárodek a plod), veličiny používané v radiační ochraně a dále například náležitosti lékařských expozic pacientů (zdůvodňování lékařského ozáření, efektivní dávku v lékařském ozáření apod.).

Současná doporučení (publikace 103) tak aktualizují hodnoty radiačních a tkáňových váhových faktorů uplatněné ve veličinách ekvivalentní a efektivní dávka a aktualizují také radiační újmu na základě nejnovějších dostupných vědeckých informací o biologii a fyzice expozice záření. Nadále se přidržují třech základních principů radiační ochrany, totiž zdůvodnění, optimalizace a použití dávkových limitů, objasňují, jak tyto principy platí pro zdroje záření způsobující expozici a pro jednotlivce přijímající expozici, [20].

Vliv tkáňových váhových faktorů podle Doporučení ICRP 103 je takový, že efektivní dávka při radiodiagnostických vyšetřeních břicha a pánve klesne o 5-20 %, při vyšetřeních hrudníku se o 5–20% zvýší. Jsou to ovšem malé změny v porovnání s nejistotou ve stanovení efektivní dávky. (Je třeba podotknout, že tkáňové váhové faktory  $w_T$  uváděné v doporučení ICRP 103 jsou průměrovány přes pohlaví a věk. Pro prsní žlázu je  $w_T = 0, 12$ , což je průměr hodnoty u mužů  $w_T = 0$  a  $w_T = 0, 24$ u žen), [16].

Následuje tabelární přehled limitních hodnot efektivních a ekvivalentních dávek pro obyvatelstvo, studenty a radiační pracovníky. Limity jsou ovšem důsledně považovány nikoli za hodnoty určující přijatelnost, ale za hranici mezi oblastí dávek zcela nepřijatelných a oblastí, kde je nutno určit skutečnou přijatelnost ozáření optimalizací ochrany, [7].

	hodnota limitu [mSv]
Efektivní dávka za kalendářní rok	1
Ekvivalentní dávka v oční čočce za kalendářní rok	15
Ekvivalentní dávka v $1cm^2$ kůže za kalendářní rok	50

Tabulka 3: Dávkové limity pro obyvatelsvo.

Pozn.: Efektivní dávkou je zde myšlen součet efektivních dávek ze zevního ozáření a úvazků efektivních dávek z vnitřního ozáření. Totéž platí i pro následující dvě tabulky.

<sup>&</sup>lt;sup>4</sup>International Commission on Radiological Protection – Mezinárodní komise radiologické ochrany

	J
	hodnota limitu [mSv]
Efektivní dávka za dobu 5 po sobě jdoucích kalendářních roků	100
Efektivní dávka za kalendářní rok	50
Ekvivalentní dávka v oční čočce za kalendářní rok	150
Ekvivalentní dávka v 1 $cm^2$ kůže za kalendářní rok	500
Ekvivalentní dávka na končetiny za kalendářní rok	500

Tabulka 4: Dávkové limity pro radiační pracovníky.

## Tabulka 5: Dávkové limity pro učně a studenty.

	hodnota limitu [mSv]
Efektivní dávka za kalendářní rok	6
Ekvivalentní dávka v oční čočce za kalendářní rok	50
Ekvivalentní dávka v $1cm^2$ kůže za kalendářní rok	150
Ekvivalentní dávka na končetiny za kalendářní rok	150

## 4 RTG zobrazovací metody

Fotony rentgenového záření jsou schopné, na rozdíl od fotonů elektromagnetického záření s vyšší vlnovou délkou, pronikat všemi látkami. Jsou však zárověň při průchodu látkou absorbovány. Právě na schopnosti různých látek asorbovat v různé míře rentgenové záření je postaveno diagnostické využití tohoto záření. Schopnost absorpce stoupá např. s roustoucím protonovým číslem prvků absorbujících tkání. Díky interakcím se strukturními jednotkami zkoumaného objektu se zeslabuje intenzita rentgenového záření. Toto zeslabení lze vyjádřit vztahem

$$I = I_0 \cdot e^{-\mu \cdot d},\tag{4.1}$$

kde  $I_0$  je intenzita dopadajícího záření, I je intenzita záření po průchodu absorbujícím prostředím, e je základ přirozených logaritmů, d je tloušťka absorbujícího prostředí a  $\mu$  je absorpční koeficient, který závisí na protonovém čísle absorbujícího prostředí a na vlnové délce rentgenového záření.

Mechanismus absorpce rentgenového záření je stejný jako u záření  $\gamma$ , v případě rentgenového záření se uplatňuje fotoelektrický jev a Comptonův rozptyl. Při nízké energii rentgenového záření se absorpce děje téměř výhradně formou fotoelektrického jevu a se stupňující se energií fotonů rentgenového záření se stále více uplatňuje Comptonův rozptyl.

Popsané mechanismy interakce záření s hmotou způsobují, že alespoň část kvant ionizujícího záření se při průchodu látkou absorbuje. U málo pronikavého záření se pohltí všechno, u pronikavého záření se část kvant pohltí a část projde. Je zřejmé, že množství pohlceného záření závisí v prvé řadě na hustotě ( $\rho$ ) absorbujícího materiálu, protonovém čísle (Z) absorbujícího materiálu a výrazně též na vlnové délce ( $\lambda$ ) rtg záření. Lineární absorbční koeficient můžeme vyjádřit vztahem:

$$\mu = \rho \cdot \lambda^3 \cdot Z^4. \tag{4.2}$$

Základem všech metod rentgenové diagnostické techniky je převod neviditelného rentgenového záření prošlého vyšetřovanou částí pacienta do viditelné formy. Děje se tak na principu excitace (zařízení prohlížecí) a na principu fotochemického účinku (zařízení záznamové).

Rentgenový obraz prozářeného biologického objektu vzniká různou absorpční schopností jednotlivých tkání. Nižším napětím na rentgence se tkáně zobrazují kontrastněji a na rentgenovém filmu vznikají větší rozdíly ve stupni zčernání než při vyšším napětí. Na kvalitu rentgenového zobrazení mají vliv i technické parametry rentgenky, především velikost ohniska. Zcela ostrý obraz by vznikl pouze za předpokladu bodového ohniska, což v praxi není možné a proto vzniká neostrost, [8].

#### 4.1 Vznik rentgenového obrazu

Rentgenové záření vychází z malé plošky ohniska na anodě, na které dopadá svazek elektronů přicházejících od katody. Nejedná se tedy o bodový zdroj záření. Z ohniska se rentgenové záření šíří přímočaře do okolí rentgenky. Úzký svazek potřebný k exponování fotografického materiálu nebo vytvoření obrazu na fluorescenčním stínítku je vymezen posuvnými clonami a kónickými nástavci vyrobenými například z olova. Paprsky dále

procházejí tělěm vyšetřovaného pacienta a dopadají na fluorescenční stínítko nebo na fotografický film. Zde je vytvářen latentní fotochemický nebo viditelný obraz, a to jako výsledek prostorově nerovnoměrného zeslabení svazku záření. Vytvoření obrazu je dáno různými koeficienty zeslabení a různými tloušťkami vnitřních tělěsných struktur a jejich projekcí. Principiální schéma rentgenového zobrazení je na obrázku 6, [22]., [5].



Obrázek 6: Základní principiální schéma rentgenového zobrazení.

Ani kvalitní rentgenový snímek není dokonale ostrý. Přechody mezi různými vnitřními prostředími organismu se projevují postupnou změnou odstínu šedi, i když se ve skutečnosti jedná o přechody zcela nespojité (např. rozhraní mezi kostí a okolní měkkou tkání). Tato neostrost má řadu příčin. **Pohyby pacienta**, např. třes, pohyby malých dětí, dýchací pohyby, posuny tkání způsobené tepovými vlnami a srdeční akcí. Tento negativní faktor může být omezen zkrácením expoziční doby, k čemuž je však nutný intenzivnější svazek záření. **Geometrický polostín** je způsoben konečnou velikostí ohniska anody, tedy tím, že zdroj záření není bodový, [5].

#### 4.2 Skiaskopie

Skiaskopie (prosvěcování) je kontinuální sledování retgenového obrazu objektu. Při skiaskopii vydává rentgenka kontinuálně záření, které prochází vyšetřovaným pacientem a dopadá na skiaskopický štít. Ten obsahuje luminiscenční látku, která mění dopadající záření na viditelné světlo, [9].

Klasická skiaskopie, tedy přímé pozorování obrazu na fluorescenčním štítě, s sebou přinášela nezanedbatelné riziko pro pacienty i zdravotnický personál vlivem velkých absorbovaných dávek rentgenového záření. Proto byly uvedeny do praxe zesilovače (štítového, rentgenového) obrazu - **elektrooptický zesilovač jasu rtg obrazu**. Elektrooptický zesilovač jasu je vakuová elektronka opatřená luminiscenčním stínítkem s přímou optickou vazbou na fotokatodu. Rentgenové záření prochází tělem pacienta a vytváří světelný obraz na fluorescenčním stínítku. Elektrony emitované z fotokatody vlivem fotonů viditelného světla, které vznikají ve vstupním stínítku, vytvářejí latentní meziobraz. Fotoelektrony jsou urychleny vysokým potenciálním spádem mezi fotokatodou a anodou (asi 25 až 35 kV). Elektronovou optikou se dosáhne fokusace elektronů a projekce jejich svazku na menší výstupní fluorescenční stínítko (anodové stínítko), kde se opět transformují na viditelný obraz, který je převrácený a změnšený, ovšem se zvýšeným jasem. Tento malý obraz je pak pozorován pomocí optického systému a videokamery, jejíž signál je přiváděn na monitor, který může být umístěn i v jiné místnosti. Zdravotnický personál je proto chráněn před nežádoucí expozicí. Obrovské zesílení jasu umožňuje snížit na zhruba jednu desetinu dávku absorbovanou pacientem. Obraz snímaný videokamerou může být snadno digitalizován (např. pomocí CCD kamery), případně nahráván na videokameru, takže lze záběry vyhodnocovat opakovaně, což značně zpřesňuje diagnózu, [5], [3].

Výhodou skiaskopie je, že umožňuje prostorou představu při lokalizování chorobného ložiska, zvláště pak při vhodném natočení nemocného. Umožňuje dále sledování dynamických dějů, např. peristaltiky žaludku, střev, pozorování dýchacích pohybů bránice, pulzace srdce a velkých cév.

### 4.3 Skiagrafie

Při snímkování (skiagrafii) prochází svazek záření (vznikající v rentgence) vyšetřovanou oblastí, kde se absorbuje v závislosti na složení vyšetřovaných tkání a poté dopadá na kazetu s filmem, obrázek 7, [9]. Kazeta je světlotěsné pouzdro, na jejíž vnitřní straně jsou přilepeny zesilovací fólie. Mezi ně se vkládá rentgenový film. Procházející záření vyvolá v zesilovací fólii luminiscenci - vznik viditelného světla, které působí na fotografickou emulzi filmu. Na filmu vzniká latetntí obraz, který se vyvoláním a ustálením filmu zviditelní. Přímým působením záření na film vzniká pouze 1% informace, zbývajících 99% vzniká ze světla zesilovacích fólií.



Obrázek 7: Schématický průřez rentgenovou kazetou.

Hustota zčernání filmu je úměrná množství prošlého rentgenového záření. Vzniklý rtg fotografický obraz představuje negativní zobrazení hustoty tkáně: místa s nízkou hustotou (měkké tkáně) mají nižší absorpci a proto vysoké zčernání, místa s vysokou densitou (např. kosti) více absorbují rentgenové záření a jsou proto na filmu zobrazena světle (s nízkým zčernáním). V temné komoře se pak filmy vyjímají z kazet, k vyvolání se používá speciálních koncentrovaných vývojek, poskytujících vysoký kontrast a sytost zčernání filmu; proces vyvolávání, ustalování a sušení se provádí ve vyvolávacích automatech. Celkově však je použití filmů a "mokrého procesu" na ústupu, budoucnost patří elektronickému snímání a digitalizaci rtg obrazů, [22], [9].

Rentgenový obraz je dvojrozměrný, stínový obraz trojrozměrného objektu. Je obrazem sumačním - zachycuje informace o všech tkáních, kterými záření procházelo, přičemž nezáleží na pořadí, v jakém k tomu došlo. Při snímkování většiny oblastí se zhotovují snímky ve dvou projekcích, nejčastěji předozadní a bočné. Dvě projekce jsou výhodné z několika důvodů - především poskytují informaci o prostorovém uložení struktur a dovolují nalezení i takových změn, které v jedné projekci nemusejí být zřetelné.

Nejčastěji vyšetřované oblasti pomocí prostých snímků jsou skelet, hrudník, břicho. Snímky jsou v diagnostických algoritmech ve většině případů první používanou zobrazovací metodou. Relativní kontraindikací k provádění všech vyšetření využívajících ionizační záření je těhotenství. Ukázka pojízdného skiagrafického zobrazovacího systému je na obrázku 8, [23], [9].



Obrázek 8: Pojízdné RTG zařízení k vyšetření nemocného na lůžku.

## 4.4 Digitální radiografie

Digitální radiografie - získávání snímků v digitální podobě - se postupně začíná uplatňovat v praxi. V současnosti existuje více způsobů jejich zhotovení, z nichž nejvýznamější jsou výpočetní radiografie (nepřímá digitalizace) a přímá radiografie (přímá digitalizace).

Základní principy výpočetní radiografie (Computed Radiography, CR) jsou stejné jako při snímkování. Digitalizace rentgenového obrazu probíhá s pomocí speciální paměťové fólie na bázi fosforu a čtecího zařízení, které latentní obraz na fólii převede na elektrický signál, z nějž se v počítači složí výsledný obraz. CR systémy jsou kompatibilní se stávajícími rentgenovými přístroji, CR kazety mají stejné rozměry jako kazety filmové. Při přímé radiografii (Direct Radiohraphy, DR) je záření zachyceno maticí detektorů, které jej přímo převádějí na elektrický signál. Ten je v digitální podobě registrován počítačem. Na rozdíl od klasického systému film - fólie a nepřímé digitalizace (CR) odpadá veškerá manipulace s kazetami, snímek je digitalizován automaticky během několika sekund po expozici.

Výhodami digitální radiografie proti klasickému snímkování je vyšší kvalita získaných obrazů, redukce dávky, možnost následné úpravy obrazů a archivace snímků v digitální podobě, [24], [9].

# 5 Programová prostředí pro výpočet dávek

## Metoda Monte Carlo (MC)

Metoda Monte Carlo je výpočet transportu fotonů založený na stochastické matematické simulaci interakcí mezi fotonem a hmotou. Fotony jsou emitovány z bodového izotropního zdroje do prostorového úhlu specifikovaného ohniskovou vzdáleností a rozměry ozářeného pole a následně interagují s fantomem podle pravděpodobnosti distribuce fyzikálních procesů, které mohou nastat: fotoelektrický jev, koherentní Rayleighův rozptyl a Comptonův rozptyl, [12].

Pro získání výsledku s dostatečnou přesností je potřeba provést mnoho tisíc simulací. Na rozdíl od deterministických metod, kdy je potřeba sestavit a řešit soustavu rovnic a výsledkem je vždy stejné řešení, při výpočtech metodou MC je výsledek určen intervalem možných řešení. Celkové řešení je pak určeno střední hodnotou výsledků jednotlivých simulací a vypočtenou standardní odchylkou, [26].

## 5.1 BodyBuilder

BodyBuilder je počítačový program pro generování lidských antropomorfních fantomů libovolného věku, od dítěte po dospělého člověka. Je dostupná také simulace těhotné ženy v 3., 6. a 9. měsíci těhotenství, obrázek 9, [10]. Program umožňuje vybrat pohlaví fantomu, stejně jako orgány, které mají být zahrnuty v modelu. Výstup simulace je ve formě vstupních souborů pro MCNP. Pro 3D zobrazení geometrií fantomů slouží program Sabrina. Při modelování jsou orgány aproximovány pomocí geometrických analytických těles.



Obrázek 9: Geometrie dospělého ženského fantomu a model ženy v 9. měsíci těhotenství.

Matematické fantomy lidských těl – antropomorfní fantomy mají široké použití v počítačových výpočtech dávek dodaných do celého těla nebo do specifických orgánů a jsou cennými nástroji ve znázornění a hodnocení stínění při pracovní expozici. Lidské fantomy jsou také užitečné pro určování dávek v dalších částech těla, kdy je diagnostická či terapeutická dávka určena specifickému místu.

Modely lidských fantomů, které vytváří program BodyBuilder jsou založeny na matematickém hermafroditním fantomu popsaném Cristym a Eckermanem (1987)<sup>5</sup>, který popisuje pacienty v šesti věkových kategoriích: novorozenec, věk 1, 5, 10 a 15 let a dospělý pacient. V modelu je možno specifikovat tři základní druhy tkání: plíce, kost a měkké tkáně. Druh tkáně označován jako měkká je použitý pro všechny ostatní orgány kromě plic a kostí. V některých případech byly provedeny malé změny polohy daného orgánu, aby se zabránilo vzájemnému překrývaní se s jinými orgány.

V hlavním menu uživatelského prostředí programu BodyBuilder, obrázek 10, je možné nastavit základní parametry pro simulaci. V první kolonce pro výběr pohlaví fantomu lze nastavit modelování muže, ženy, hermafrodita, pohlaví neutrální, a dále ženu ve 3., 6. a 9. měsíci těhotenství. Volba pohlaví přiřazuje vhodné pohlavně specifické orgány. Žádné pohlavně specifické orgány nejsou zahrnuty v neutrálním modelu, a obojí (mužské a ženské orgány) mohou být zahrnuty v hermafroditním modelu, [10].

Body Builder ile Organs Units Sa	brina <u>H</u> elp	
Sex Male	•	
☑ UnDef'd Tissue	□ Adrenals	E Transverse Colon
🖻 Extra Torso Fat	🗷 Kidneys	E Descend'g Colon
Skeleton	E Liver	🗷 Sigmoid Colon
🖻 Skin	🗷 Gall Bladder	₽ Bladder
🖻 Brain	Pancreas	☑ Testes
☑ Thyroid	🗆 Spleen	🖻 Genitalia
₽ Thymus	₽ *Stomach	■ Ovaries
☑ Lungs	🗷 Small Intestine	🗖 Uterus
□ Heart	₽ *Ascend'g Color	🗖 🗖 Breasts
Select	All Rese	t
Age in Year	s 8.2	□ New Born
۲.		Þ
Height (inch)	i0.77 We	ight (lb) 62.48
Write MCNP In	put Write	Sabrina Input
View in	n Sabrina	Quit

Obrázek 10: Hlavní okno programu BodyBuilder.

Věk pacienta je možno nastavit posuvníkem, nebo přímo zadat hodnotu do vyhrazeného pole. Při nastavení hmotnosti a výšky pacienta jsou tyto hodnoty ovlivněny nastavením věku pacienta a není možné je zadávat přímo. Hodnoty jsou aktualizovány podle výchozího nastavení modelu. Při změně věku se automaticky změní hodnoty výšky pacienta

<sup>&</sup>lt;sup>5</sup>THE ORNL MATHEMATICAL PHANTOM SERIES - K.F. Eckerman, M. Cristy, and J.C. Ryman [4]

a hodnota hmotnosti závisí na orgánech zahrnutých do modelu, popřípadě na přídavném tukovém torzu, obrázek 11, které je možné dodatečně v modelu zvolit. Hmotnost je možné udávat v jednotkách kilogram, gram nebo libra.



Obrázek 11: Standardní fantom, volba tukového torza a fantom s tukovým torzem.

Při modelování fantomů je možné pro přesnější simulaci pacienta volit i polohu, ve které se pacient nachází, obrázek 12. Na výběr je: poloha ve stoje, poloha v sedě a poloha v sedě s nataženými dolními končetinami (poloha nohy nahoře). Při volbě polohy v sedě a nohy nahoře není možné modelovat ženu v 6. a 9. měsíci těhotenství, neboť by dolní končetiny zasahovaly do břicha. Program BodyBuilder slouží pouze k modelování geometrie fantomu. Vizuální podobu fantomu je možno získat např. s programem Sabrina, [10].



Obrázek 12: Polohy fantomu.

Při výpočtu efektivní dávky, kdy je fantom získán pomocí programu BodyBuilder bude simulace jistě přesnější, jelikož je možné nastavit fantom daleko dětailněji než v programu PCXMC (viz. níže). Program PCXMC neumožňuje modelování těhotné ženy, přidaní tukového torza a rovněž není možné měnit polohu pacienta. V programu Body-Builder je možné rozlišit pohlaví fantomu, kdežto v programu PCXMC je použitý fantom vždy hermafroditní. Tento postup stanovení efektivní dávky je vhodný především pro ne-standardního pacienta.

### 5.2 Sabrina

Sabrina je interaktivní, trojrozměrný, geometrický, modelovací a kódovací systém, který se používá především s programem MCNP a BodyBuilder. Program Sabrina zahrnuje vytvoření představy a ověření pravdivosti prostorové geometrie. Sabrina vytváří 3D obrázky, které umožňují vizuální ověření modelu. Uživatel může vytvářet model buď to pomocí konstruktivní geometrie a nebo geometrie hraniční (BR). Reprezentace modelů pomocí konstruktivní geometrie těles (Constructive Solid Geometry - CSG) je založena na analytickém popisu těles jejich objemem, tj. podmnožinou trojrozměrného prostoru ležícího uvnitř tělesa. V literatuře se lze občas setkat s tvrzením, že konstruktivní geometrie těles patří mezi metody popisující hranici těles. To však není zcela přesné, protože v CSG můžeme pro libovolný bod jednoduše zjistit, zda leží uvnitř či vně těles.

Modely popsané pomocí CSG metody je možné převést na geometrii hraniční (BR), kterou lze použít (přečíst) v programu MCNP. Při použití BR jsou modely více explicitně (přímo vyjádřené, otevřené, jasné, zřetelné) reprezentovány než CSG. Objekt je reprezentován jako složitá struktura dat, která poskytuje informace o každé ploše, hraně a vrcholu objektu a ty jsou pak spojeny dohromady. Použítí Sabriny snižuje vynaložené úsilí potřebné ke konstrukci, úpravě a ověření složitých trojrozměrných modelů.

Dále je zde k dispozici simulační režim rentgenového paprsku a v Sabrině mohou být zobrazeny dráhy jednotlivých částic podle výpočtu programu MCNP. Sabrina může uložit výpis geometrie modelu pro pozdější použití. Geometrie může být napsána v podobě vstupu pro program MCNP, [18].

## 5.3 MCNP

Jedním z dalších programů využívajících metodu MC je mezinárodně rozšířený a ověřený výpočetní kód Monte Carlo N-particle Transport Code (zkratka MCNP). Kód MCNP je použitelný pro většinu druhů výpočtů v jaderných reaktorech např. kritičnosti, hustoty toku neutronů, dozimetrické výpočty, simulace ozařování pacientů. Obrovskou výhodou MCNP je možnost zadání velmi detailní geometrie systému. Významnou nevýhodou, stejně jako u všech MC programů, je časová náročnost výpočtu. MCNP je univerzální kód který může být použitý pro neutronové, fotonové, elektronové záření. Specifické oblasti použití zahrnují radiační ochranu, dozimetrii, stínění proti záření, prozařování, lékařskou fyziku, nukleární bezpečnost, [26].

Jako vstup pro simulaci v MCNP slouží výstup programu BodyBuilder, čili namodelovaná geometrie fantomu. V programu MCNP tedy dojde k simulaci interakce záření s hmotou a výsledkem simulace je např. efektivní dávka obdržená pacientem při interakci rentgenového záření s tělem pacienta.

## 5.4 PCXMC

PCXMC je program využívající metodu Monte Carlo pro výpočet orgánových dávek a efektivní dávky při lékařském rentgenovém ozáření. Orgány a tkáně, které jsou zahrnuty do výpočtu: červená kostní dřeň, nadledvinky, mozek, prsní žláza, horní a dolní část tlustého střeva, dýchací cesty, žlučník, srdce, ledviny, játra, plíce, lymfatické uzliny, svalovina, jícen, ústní dutina, vaječníky, prostata, slinivka břišní, slinné žlázy, kostra, kůže, tenké střevo, slezina, žaludek, varlata, brzlík, štítná žláza, močový měchýř, děloha.

Pogram provádí výpočet efektivní dávky jak pomocí hodnot váhových tkáňových faktorů podle Doporučení ICRP 60, tak podle Doporučení ICRP 103 (2007). Anatomie modelu je založena na metamatickém hermafroditním fantomu popsaném Cristym a Eckermanem (1987)<sup>5</sup>, který popisuje pacienty v šesti věkových kategoriích: novorozenec, věk 1, 5, 10 a 15 let a dospělý pacient, [12].

Údaje, které je třeba znát pro výpočet efektivní dávky pro konkrétního pacienta:

- výška, hmotnost, pohlaví pacienta (popřípadě věk)
- vzdálenost ohnisko kůže [cm] a velikost vyšetřovaného pole na pacientovi  $[cm \cdot cm]$ , nebo vzdálenost ohnisko film a velikost pole na filmu, vzdálenost film povrch stolu a tloušťka pacienta
- použití expozičního automatu ano / ne
- indikované napětí rentgenky [kV]
- součin anodového proudu a expozičního času [mAs], můžeme volit i veličinu dopadající kerma [mGy] nebo součin kermy a plochy  $[mGy \cdot cm^2]$
- popis vyšetření vyšetřovaný orgán
- projekce (předozadní, zadopřední, bočná, atd.)
- $\bullet\,$ celková filtrace [mmAl],popř. přídatná filtrace
- vykrytí nevyšetřovaných částí těla

Detailnější postup práce s programem a zobrazení všech oken při výpočtu dávek bude uveden v následující kapitole jako ukázka provedení konkrétního příkladu.

Výše uvedený text slouží jako stručný úvod do problematiky programových prostředí pro radiační fyziku. Práce s těmito nástroji pro uvedený typ výpočtů a modelování již vyžaduje značnou míru specializace (správná interpretace a statistické vyhodnocení výsledků výpočtů vyžaduje dobré znalosti a zkušenosti) jak v radiační fyzice tak znalost principu funkce programových prostředků.

<sup>&</sup>lt;sup>5</sup>THE ORNL MATHEMATICAL PHANTOM SERIES - K.F. Eckerman, M. Cristy, and J.C. Ryman [4]

Pro výpočet efektivní dávky je tedy možné použít buď samostatně program PCXMC, který zahrnuje jak fantom, tak simulaci zdroje záření a nastavení paramentrů záření, nebo kombinaci programů BodyBuilder a MCNP, kde v programu BodyBuilder namodelujueme konkrétní fantom a v programu MCNP vypočítáme příslušné dávky.

## 6 Výpočet efektivní dávky a diagnostické referenční úrovně

Prakticky na žádném zdravotnickém pracovišti pacient nezjistí, jakou efektivní dávku při daném vyšetření obdržel. Vzhledem k tomu, že efektivní dávka získaná z rentgenového ozáření přispívá k celkové dávce obyvatelstva společně s ozářením z přírodního pozadí největší mírou, je vcelku důležité mít alespoň přehled o tom, jakých hodnot efektivní dávky při rentgenovém vyšetření dosahují. Lékařské ozáření není limitováno a pro ozáření pacienta není stanoven žádný limit. Limit ozáření jiných osob než pracovníků se vztahuje pouze na nelékařské ozáření. V případě zdravotnického personálu každý pracovník, který přichází do styku s ionizujícím záření, musí být monitorován pomocí tzv. osobních dozimetrů. Osobní dozimetry jsou nošeny na referenčním místě, tj. na levé straně hrudníku, na povrchu oděvu. Nastávají-li situace, kdy mohou být výrazně ozářeny jiné části těla, je nutno pracovníka vybavit přídatným dozimetrem (např. prstovým při vyšší radiační zátěži rukou).

Způsobů zjištění hodnoty efektivní dávky při konkrétním vyšetření je několik. Je možné použít některý z programů speciálně určených pro výpočet efektivní dávky, nebo simulaci interakce ionizujícího záření s hmotou (PCXMC, MCNPX, BodyBuilder, Xcomp), nebo získat hodnotu efektivní dávky výpočtem z dávek pro standardizovaná vyšetření uvedených v příloze A.1 Věstníku Ministerstva zdravotnictví ČR.

## 6.1 Stanovení typické hodnoty efektivní dávky pro standardizovaná vyšetření pomocí tabulek uvedených ve Věstníku MZČR

Pracoviště, která nemají k dispozici program PCXMC nebo jiný vhodný program, použijí pro výpočet efektivní dávky pro skiaskopická vyšetření tabulky v příloze A.1 Věstníku MZČR spolu s parametry vyšetření. Tyto tabulky se použijí pro vyšetření GIT – hltan + jícen, GIT – žaludek, enteroklýza, irrigoskopie a pro intravenózní urografii. V tabulkách jsou uvedeny hodnoty normalizovaných efektivních dávek pro jednotlivé projekce použité při daném vyšetření. Efektivní dávka je normalizovaná k **dopadající kermě**  $K_i = 1mGy$ a k **součinu kermy a plochy**  $P_{KA} = 1mGy \cdot cm^2$ . Pro výpočet efektivní dávky pro danou projekci resp. skiaskopickou sekvenci se tedy normalizované hodnoty efektivní dávky z tabulky vynásobí hodnotou dopadající kermy nebo hodnotou součinu kermy a plochy pro tuto projekci. Při výpočtu celkové efektivní dávky z vyšetření se sečtou takto získané efektivní dávky pro jednotlivé projekce, tvořící celé vyšetření. V tabulkách jsou hodnoty normalizované efektivní dávky spočítané pro krajní hodnoty klinicky používaného rozsahu napětí rentgenky při daném vyšetření. Pro konkrétní hodnotu napětí rentgenky se použije normalizované efektivní dávka získaná lineární interpolací hodnot uvedených v příslušné tabulce, [13].

## 6.2 Výpočet efektivní dávky pro vybraná skiaskopická vyšetření

Hlavním cílem práce je vytvořit tabulku vypočtených hodnot efektivních dávek pro vybraná skiaskopická vyšetření. Výpočet byl proveden pro dvě typická skiaskopická vyšetření: skiaskopii ledvin (vylučovací urografii) a pro skiaskopii tlustého střeva s kontrastní látkou (irrigografii). Data pro výpočty byla získána ve FN v Bohunicích a pro výpočet dávek byl použit program PCXMC. Rentgenové snímky vzniklé při těchto vyšetřovacích metodách jsou na obrázku 13, [17].



Obrázek 13: Urogram (vlevo), dvojkontrastní irrigografie (vpravo).

#### 6.2.1 Vylučovací urografie

Vylučovací urografie (intravenózní urografie - IVU) je rentgenové kontrastní vyšetření ledvin, které umožní zobrazit ledviny a zejména močové cesty. Kontrastní látka se podává do žíly a vylučuje se ledvinami, které se v různých intervalech snímkují. Uplatňuje se při vyšetřování močových kaménků, zánětů nebo nádorů, [14].

Pro výpočet bylo vybráno 10 pacientů s hmotností okolo 70 kg (skupina pacienů pro výpočet DRÚ, viz. níže), kteří byli snímáni po různě dlouhou dobu a při odlišném nastavení napětí rentgenky nebo anodového proudu. Skiaskopické vyšetření této skupiny pacientů bylo provedeno na přístroji Siremobil 4N firmy Siemens při vzdálenostech: ohnisko – zesilovač 100 cm, stůl – kazeta 10 cm a poloměrem zesilovače 23 cm. Naším ůkolem je vypočítat efektivní dávku, kterou jednotliví pacienti obdrželi a zjistit hodnotu plošné kermy pro další výpočet DRÚ. Protože program PCXMC neumožňuje simulovat složitá skiaskopická vyšetření, pro jednoduchost výpočtu budeme předpokládat pouze jednu projekci při vyšetření. Postup při výpočtu dávek v programu PCXMC je následující:

#### a) Zadání vstupních údajů

Při spuštění programu a výběru první položky *Examination data* se zobrazí hlavní okno programu (obrázek 14). Do kolonky *Hearder text* je možné si pro lepší orientaci v uložených datech poznačit např. pořadové číslo pacienta, název vyšetřované části která byla snímána nebo zkratku projekce ve které bylo vyšetření provedeno. Dále

zadáme údaje o pacientovi: věk, výška, váha. Pro volbu projekce zadáváme do kolonky *Projection angle* číselnou hodnotu podle legendy. Následně uvedeme hodnoty *FID* (vzdálenost ohnisko – zesilovač) a *Phantom exit – image distance* (vzdálenost stůl – kazeta). Při zadání rozměrů kazety (nebo plochy zesilovače), na kterou obraz snímáme (*Image width a Image heigh*) program provede přepočet na rozměry ozářené části na pacientovi. Po zadání všech hodnot vybereme na fantomu příslušnou ozařovanou část těla a údaje uložíme.



Obrázek 14: Hlavní okno programu PCXMC.

## b) Výpočet dávky

Po provední simulace fantomu s námi navolenými parametry a po otevření okna *Compute dose* zvolíme položku *Change x-ray spectrum*, obrázek 15, pro nadefinování napětí rentgenky a celkové filtrace, která je specifická pro každý přístroj a je uvedena v protokolu ZDS (viz. Příloha č. 3).

X-ray tube potential	Filter #1 : Material           13         Atomic Number           41         Country of the state	Filter #2 : Material 29 Atomic Number
X-ray tube Anode Angle	Filter #1 : Thickness 3.88 mm 1.0484 g/cm^2	Filter #2 : Thickness 0.00 mm 0.0000 g/cm^2
	Exit: Generate this spectrum!	7
		_

Obrázek 15: Nastavení spektra rtg záření.

Pro samotný výpočet hodnoty efektivní dávky konkrétního pacienta je potřeba otevřít soubor nasimulovaných parametrů fantomu a zvolit vstupní hodnotu výpočtu, obrázek 16. Možnosti při výběru vstupní hodnoty jsou:

- expozice mR
- součin expozice a plochy  $R\cdot cm^2$
- vstupní povrchová kermamGy
- součin kermy a plochy  $mGy \cdot cm^2$
- $\bullet\,$ součin expozičního času a anodového proudumAs

PCXMC- Dose Calculation File Run	ange X-ray Spectrum	en MC data for dose calculation 🛛 📇 Print 🛛 🖳 Save As	
X-ray tube potential: Anode angle:	106 kV Filtration: 3,88 14 deg	imm Al + 0 mm Cu	
	(Patient input dose Input dose value: 1.0000 mGy Incident air kerma value used in calculations: 1.0000 mGy [Corresponds to about 7.3mAs] OK	Input dose quantity and unit: Incident air kerma (mGy) Dose-Area Product (mGycm^2) Entrance exposure (mR) Exposure -Area Product (Rcm^2) Current -Time Product (mAs) (Input dose quantities are for measurements without BSF) K1 Cancel	
•			• •

Obrázek 16: Výběr vstupní hodnoty pro výpočet.

## c) Výsledky

Po provedení výpočtu dávek se zobrazí výsledkové okno, obrázek 17. U jednotlivých orgánů je uvedena absorbovaná orgánová dávka v mGy. Po vynásobení těchto dávek váhovým tkáňovým faktorem každého orgánu a součtu všech takto získaných hodnot bychom měli získat hodnotu celkové efektivní dávky pacienta při konkrétním vyšetření. Hodnota efektivní dávky je zobrazena jak pro hodnoty váhových tkáňových faktorů podle Doporučení ICRP 60 i ICRP 103, takže máme možnost posoudit, jaký vliv měla změna hodnot tkáňových faktorů na hodnotu celkové efektivní dávky při konkrétním vyšetření. Jako vstupní hotnotu jsme volili součin expozičního času a anodového proudu. Při zadávání hodnot program provádí přepočet na další možné vstupní hodnoty a takto jsme získali hodnotu součinu kermy a plochy pro jednotlivá vyšetření, která je potřebná pro výpočet diagnostické referenční úrovně. Výsledné hodnoty efektivních dávek a součinu kermy a plochy jsou uvedeny v Příloze č. 1.

XMC- Dose Calculation					
le Run					
Main menu   Chang	ne X-rav Snectru	m   Onen M	C data for dose calculation	⊨ Print	Save As
<u> </u>	,, .p				<b>.</b>
X-ray tube potential: 72	k¥ Filtra	ition: 3,88 mm	Al+0mm Cu		
Anode angle: 14	deg				
File: C:\Users\Lucinka\Deskt skaigrafie ledvin Phantom: . Projection angle (LATL=0,PA= Field width: 14.45 cm and Phantom beight: 163.000 cm	top\Bc_lucik\BC vý Adult, Arms include =90,LATR=180,AP= height: 14.45 cm	počty!!!\pac1.er d. Simulat 270): 270.000 FSD: 70.89 20 kg. Scaling (	2 ion: Photons/Energy level: 20000 0 bl. angle: 0.000 0 cm Ref.point (xy,z(cm)): (0.000 actors science): 0.955 and science	/laximum energy: ), -8.746, 29.90	150 keV 2)
Incident air kerma: 3.443	mGy Tube voltag	je: 72 kV Filte	actors sx(=sy): 0.336 and sz. 0. er3,88 mm Al + 0 mm Cu	313	
Organs	Dose (mGv)	Error (%)	Organs	Dose (mGv)	Error (%)
Active bone marrow	0.058722	1.0	(Scapulae)	0.013191	10.5
Adrenals	0.198588	9.5	(Clavicles)	0.004172	33.8
Brain	0.000010	99.9	(Bibs)	0.533692	1.3
Breasts	0.014354	8.6	(Upper arm bones)	0.005113	11.0
Colon (Large intestine)	0,314519	1.4	(Middle arm bones)	0.024174	6.0
(Upper large intestine)	0,525580	1.4	[Lower arm bones]	0.024477	7.0
(Lower large intestine)	0.035331	6.2	(Pelvis)	0,050043	4.7
Extrathoracic airways	0.000000	NA	(Upper leg bones)	0,000558	26.8
Gall bladder	1,447985	2.0	(Middle leg bones)	0,000059	66.3
Heart	0.087078	3.1	(Lower leg bones)	0.000000	NA
Kidnevs	0,190458	2.3	Skin	0.087181	1.0
Liver	0.595882	0.7	Small intestine	0,246563	1.1
Lunas	0.038111	2.5	Spleen	0,124455	3.4
Lymph nodes	0.349391	1.1	Stomach	0.941676	1.8
Muscle	0.110783	0.2	Testicles	0.000194	99.7
Oesophagus	0.160899	7.2	Thymus	0.004426	44.1
Oral mucosa	0.000248	71.7	Thyroid	0.000001	100.0
Ovaries	0,020905	25,1	Urinary bladder	0,006245	19,8
Pancreas	0,640218	2,2	Uterus	0,032237	9,7
Prostate	0,002716	66,5			
Salivary glands	0,000195	99,9	Average dose in total body	0,121277	0,1
Skeleton	0,083648	1,0	Effective dose ICRP60 (mSv)	0,210644	1,1
(Skull)	0,000277	32,8	Effective dose ICRP103 (mSv)	0,228709	1,0
(Upper Spine)	0,000548	39,6			
O CHAIN CHAINE)	0.120820	27			
Imitude spinet	0,120020				

Obrázek 17: Výsledkové okno programu PCXMC.

#### 6.2.2 Irrigografie

Irrigografie je rentgenové kontrastní vyšetření tlustého střeva. Po vyčištění tlustého střeva se podá per rectum kontrastní látka (baryová suspenze), někdy společně se vzduchem (dvojkontrastní vyšetření). Užívá se zejména k diagnóze zánětů a nádorů tlustého střeva, [9], [14].

Pro výpočet efektivní dávky a diagnostické referenční úrovně byla opět zvolena skupina 10-ti pacientů s hmotností okolo 70 kg. Při vyšetření byli pacienti skiaskopováni a při průběhu snímání se měnila projekce. Zárověň v jednotlivých projekcích se pro doplnění vyšetření pořizovaly skiagrafické snímky s různým počtem expozic a s odlišnými hodnotami napětí rentgenky. Pro získání celkové efektivní dávky, kterou pacient obdržel je nutno vypočítat součet efektivních dávek při jednotlivých projekcích jak skiaskopických, tak skiagrafických. Skiaskopickou část snímání jsme rozdělili do sledu skiagrafických projekcí ve stejném poměru počtu expozic jako u skiagrafické části. Vyšetření proběhlo na přístroji Siregraph D2 s následujícím nastavením: vzdálenost ohnisko – kazeta 115 cm, vzdálenost stůl – kazeta 10 cm, celková filtrace je uvedena v protokolu ZDS (viz. Příloha č. 4).

Postup výpočtu byl obdobný jako při vyšetření ledvin, s tím rozdílem, že jako vstupní hodnotu u irrigorgafie jsme volili součin kermy a plochy, což je hodnota naměřena KAP metrem <sup>6</sup>, který je součástí přístroje. Výsledky výpočtu efektivních dávek a diagnostické referenční úrovně jsou uvedeny v Příloze č. 2.

<sup>&</sup>lt;sup>6</sup>Kerma Area Product Meter - měří celkovou dávku při rentgenových vyšetřeních, je připojen k ionizační komoře umístěné kolmo do svazku záření

### 6.3 Diagnostické referenční úrovně

Diagnostické referenční úrovně jsou úrovněmi dávek popřípadě úrovněmi aplikované aktivity používané při diagnostických postupech v rámci lékařského ozáření, jejichž překročení se při vyšetření dospělého pacienta o hmotnosti 70 kg při použití standardních postupů a správné praxe neočekává. Soustavné překračování diagnostických referenčních úrovní v rutinní klinické praxi vyžaduje, aby zdravotnické zařízení prošetřilo podmínky lékařského ozáření a v případě, že radiační ochrana není optimalizována, provedlo nápravu. Z této definice je zřejmé, že diagnostická referenční úroveň je speciální případ obecně definované vyšetřovací úrovně, tedy ji nelze považovat za limit.

Pro pracoviště, jejichž dávky jsou systematicky nižší než národní diagnostické referenční úrovně, je možno v rámci optimalizace zavést tzv. místní diagnostické referenční úrovně (MDRÚ). Tyto MDRÚ slouží k další redukci dávek v rámci zdravotnického zařízení. Stanovením MDRÚ je pak možné v rámci zdravotnického zařízení identifikovat ta pracoviště (kliniky, vyšetřovny), která nejsou schopna pracovat na úrovni místního standardu; na těchto pracovištích je třeba provést po prošetření příčin další optimalizaci nebo vyšší dávky zdůvodnit, [13].

#### 6.3.1 Veličiny pro vyjadřování diagnostických referenčních úrovní

Aby místní diagnostické referenční úrovně bylo možné na pracovišti stanovit a mohly tak sloužit k rychlému hodnocení dávek pacientů na pracovišti, musí být stanoveny ve veličinách, které lze na pracovišti lehce změřit nebo vypočítat a které mají zároveň vztah (přímý nebo nepřímý) k riziku z ozáření. V tabulce 6, [13], je uveden přehled veličin navržených pro stanovování DRÚ (národních i místních) v České republice včetně způsobu jejich stanovení pro jednotlivé zobrazovací modality.

rabalita of relief prostalio telli Ditot						
Název veličiny	Jednotka	Zobrazovací modalita				
Vstupní povrchová kerma	$K_e(Gy)$	Obecná skiagrafie				
Dopadající kerma	$K_i(Gy)$	Zubní intraorální skiagrafie				
Součin kermy a plochy	$\mathbf{P_{KA}}(\mathbf{Gy}\cdot\mathbf{m^2})$	Obecná skiagrafie, skiaskopie				
Součin kermy a délky	$P_{KL}(Gy \cdot m)$	Zubní panoramatická skiagrafie				
Součin kermy a délky pro CT	$P_{KL,CT}(Gy \cdot m)$	Výpočetní tomografie				
Vážený kermový index	$C_w(Gy)$	Výpočetní tomografie				

Tabulka 6: Přehled veličin pro stanovení DRÚ.

Z tabulky vyplývá, že pro stanovení DRÚ u skiaskopických zobrazovacích systémů se používá vstupní veličina pro výpočet součin kermy a plochy. Součin kermy a plochy je integrál kermy přes plochu svazku v rovině kolmé k centrální ose svazku:

$$P_{KA} = \int K(x, y) dx dy, \qquad (6.1)$$

Lze-li zanedbat mimoohniskové záření, zeslabení záření ve vzduchu a zpětně rozptýlené záření, je hodnota součinu kermy a plochy nezávislá na vzdálenosti od ohniska. Pro jednotlivé typy skiagrafických a skiaskopických vyšetření se  $P_{KA}$  získá z provozních deníků pracovišť vybavených KAP metrem. Pro stanovení DRÚ je třeba uvažovat hodnoty  $P_{KA}$  pouze z vyšetření pacientů, kteří odpovídají standardnímu pacientovi, [13].

#### 6.3.2 Metoda stanovení a revize místních diagnostických referenčních úrovní

Hodnoty dávek jednotlivých pacientů změřených nebo vypočítaných podle výše uvedeného postupu slouží dále ke stanovení střední dávky na pracovištích, vyšetřovnách. Místní diagnostické referenční úrovně se stanovují z těchto středních dávek. Vzhledem k tomu, že DRÚ slouží k identifikaci pracosvišť s nevhodným zařízením nebo vyšetřovací technikou, musí bý odstraněn vliv pacienta na variabilitu dávek. Za reprezentativní vzorek pacientů ke stanovení střední dávky na daném pracovišti ve skiagrafii, skiaskopii, výpočetní tomografii a v nukleární medicíně považuje:

- alespoň 10 dospělých pacientů
- průměrná hmotnost dospělého pacienta (muži i ženy) je blízká 70 kg
- pacienti lišící se od 70 kg o více než 20 kg jsou vždy vyloučeni
- pacienti lišící se od 70 kg o více než 10 kg mají být vyloučeni pro frekventovaná vyšetření

Střední dávka se počítá jako aritmetický průměr z hodnot dávek jednotlivých pacientů. MDRÚ se stanovuje jako aritmetický průměr distribuce středních dávek z jednotlivých vyšetřoven. Kontrola, zda střední dávky vyhovují MDRÚ se děje na úrovni vyšetřovny, přístroje anebo lékařů, ale nikdy ne na úrovni individuálního pacienta. Při výběru vyšetření, pro která má být na pracovišti stanovena MDRÚ, a také při stanovení hodnot MDRÚ se lze zpočátku řídit národními diagnostickými referenčními úrovněmi (NDRÚ). Poté se zvolená vyšetření a hodnoty upraví na základě každoroční analýzy dávek a potřeb zdravotnického zařízení, [13].

#### 6.3.3 Hodnocení dávek pacientů pomocí MDRÚ

Jsou-li ve zdravotnickém zařízení stanoveny místní diagnostické referenční úrovně, jednotlivá pracoviště zdravotnického zařízení hodnotí dávky pacientů srovnáním svých středních dávek s MDRÚ. Na rozdíl od stanovení MDRÚ se v tomto případě děje většina akcí na úrovni vyšetřovny, vyšetřovacích postupů a personálu. Pro vybrané typy vyšetření se porovná střední dávka (aritmetický průměr) na vyšetřovně s MDRÚ kvůli identifikaci neovbykle vysokých dávek v rámci zdravotnického zařízení. Jako významně vyšší než MDRÚ se střední dávka považuje v případě, že rozdíl střední dávky a MDRÚ je větší než dvě směrodatné odchylky střední hodnoty. Způsob kontroly souladu dávek na vyšetřovně s MDRÚ je uveden na obrázku 18, [13].

#### 6.3.4 Výpočet diagnostické referenční úrovně

Data získaná ve FN Bohunice jsou použitelná pro výpočet diagnostické referenční úrovně pro oba zobrazovací systémy, na kterých bylo vyšetření provedeno, neboť skupina 10 pacientů odpovídá hmotností reprezentativnímu vzorku pro výpočet. Při vyšetření ledvin je možno hodnotu KAP (součin kermy plochy) získat dvojím způsobem. Při zadávání vstupní hodnoty je možné volit součin proudu a expozičního času a jako KAP použít hodnotu, kterou program PCXMC vypočítá, nebo rovněž při zadávání součinu proudu a času program vypočítá hodnotu vstupní povrchové kermy  $K_e(Gy)$ , jejímž vynásobením velikostí ozářeného pole na pacientovi získáme opět hodnotu součinu kermy a plochy. U irrigografie byly hodnoty KAP přímo měřeny KAP metrem při vyšetřování a nebylo tedy nutné se jejich výpočtem zabývat. Hodnotu DRÚ pro jednotlivé zobrazovací systémy jsme získali vypočtením průměrné hodnoty KAP ze všech projekcí všech pacientů. Výsledné hodnoty jsou uvedeny v příloze v tabulkách 1 a 2 a jsou označeny červeně.



Obrázek 18: Vývojový diagram hodnocení dávek pacientů pomocí srovnání středních dávek na vyšetřovně s MDRÚ.

## Závěr

Cílem bakalářské práce bylo prostudovat teorii ionizujícího záření, zvláště záření rentgenového a jeho interakce s hmotou. V práci je obsažen popis vzniku rentgenového obrazu jak při technikách skiaskopie, tak skiagrafie. Celý teoretický úvod je doplněn o výčet veličin a jednotek používaných v radiační fyzice pro hodnocení rizika při interakci ionizujícího záření s organismem. Větší důraz je kladen na veličinu efektivní dávka, jejímž výpočtem a způsoby hodnocení se zabývá druhá část práce. Pro uvedení do problematiky programových prostředí využívaných při výpočtu pacientských dávek je v práci zahrnut stručný přehled několika softwarů užívaných v radiační fyzice. Detailnější popis a ukázka postupu při výpočtu pacientských dávek je uveden u programu PCXMC, který byl použit pro praktický výpočet efektivních dávek pacientů. Výstupem celé práce je tabulka vypočtených hodnot efektivních dávek zahrnující parametry pacientů i samotného rentgenového záření, které bylo použito při konkrétním vyšetření. Veškerá data pro výpočty byla získána ve FN Bohunice v Brně a přístup k programovým prostředím pro výpočty umožnila firma VF, a.s. v Černé Hoře.

Po uvedení nezbytné teorie ionizujícího záření je pozornost věnována především praktickému výpočtu hodnot efektivních dávek a diagnostických referenčních úrovní. Výpočet efektivní dávky byl proveden pro dvě typická skiaskopická vyšetření: irrigografii a vylučovací urografii a vyšetření probíhala na různých typech přístrojů. Jako vstupní hodnoty simulace (hmotnost a výška pacienta, druh projekce, nastavení rentgenky atd.) byly použity hodnoty uvedené v příloze 1 a 2. Při výpočtu bylo též nutné zadat celkovou filtraci použitou v konkrétním přístoji, jejíž hodnota je uvedena v protokolu zkoušek dlouhodobé stability (přílohy 3 a 4). Přesný postup při výpočtu efektivivních dávek je uveden v kapitole 6.2. a tento postup byl pro oba typy vyšetření stejný. Pro vylučovací urografii bylo provedeno 10 výpočtů a tím se každému pacientovi přidělila efektivní dávka, kterou obdržel při vyšetření. Při výpočtu efektivní dávky pro irrigografii byla situace složitější, neboť celé vyšetření bylo kombinací skiagrafie a skiaskopie a snímání se provádělo ve čtyřech různých projekcích. Bylo tedy nutné celkovou hodnotu součinu kermy a plochy pro skiaskopickou část rozdělit prakticky do sledu skiagrafických sekvencí ve stejném poměru k počtu expozic jako u skiagrafické části. Praktický důsledek rozdělení jedné skiaskopické sekvence na sled skiagrafických spočívá v tom, že při různých projekcích jsou ozařovány jiné časti těla, jiné orgány a výsledné hodnoty efektivních dávek se liší. Při výpočtu efektivní dávky u irrigografie bylo tedy provedeno 80 výpočtů a celková efektivní dávka připadající na jednoho pacienta byla získána sečtením dílčích efektivních dávek při jednotlivých projekcích. Výsledky výpočtů jsou uvedeny v příloze 1 a 2. V tabulkách je rovněž uvedena hodnota diagnostické referenční úrovně, která byla získána zprůměrováním hodnot součinu kermy a plochy.

Při rentgenových vyšetřeních prakticky neexistuje žádný stanovený limit, který by určoval jaká hodnota efektivní dávky připadající na jednoho pacienta je optimální. Zřetel je brán pouze na splnění principu optimalizace a principu zdůvodnění. Proto nemáme možnost zjistit, zda námi vypočítané hodnoty efektivní dávky pro jednotlivé pacienty jsou vysoké nebo ne. Není možné vypočtené hodnoty efektivních dávek ani porovnat s obecnými limity pro obyvatelstvo, jelikož se tyto limity na lékařské ozáření nevztahují. Podíl lékařského ozáření z celkového ozáření obyvatel z různých zdrojů je asi 12% a roční průměrná dávka v České republice z lékařského ozáření se v průměru odhaduje okolo 0,6 – 1,0 mSv, [7]. Pro diagnostické referenční úrovně je možné námi vypočítané hodnoty porovnat s hodnotami národních diagnostických referenčních úrovní uvedených v příloze č. 9 vyhlášky Státního úřadu pro jadernou bezpečnost č. 307/2002 Sb. Zde je udeveno, že diagnostická referenční úrověň pro vylučovací urografii je 40  $Gy \cdot cm^2$  a pro irrigografii 60  $Gy \cdot cm^2$ . Při porovnání s vypočtenými hodnotami zjistíme, že tyto hodnoty stanovené limity nepřekračují, radiační ochrana je tedy optimální a náprava není nutná.

Praktický přínos práce spočívá především v ukázce problematiky výpočtu efektivních dávek při lékařském vyšetření a ověření otimalizace radiační ochrany u rentgenových přístrojů stanovením diagnostické referenční úrovně. Zadání bakalářské práce bylo tímto splněno.

## Literatura

- BLAZEK O. a kolektiv, Radiologie a nukleární medicína. 1.vyd., Aviceum / Zdravotnické nakladatelství, Praha, 1989. 424 s. ISBN 80-060-89
- [2] CSN IEC 788, Česká norma, Lékařská radiologie Terminologie. Český normalizační institut, 1997.
- [3] DRASTICH A., Netelevizní zobrazovací systémy. Skriptum FEI VUT v Brně, 2001. 174 s.
- [4] ECKERMAN K., CRISTY M., RYMAN J., The ORNL mathematical phantom series., 1996. 33 s.
- [5] HRAZDIRA I., MORNSTEIN V., Lékařská biofyzika a přístrojová technika. Neptun, 2001, dotisk 2004. 379 s. ISBN 80-902896-1-4
- [6] CHUDÁCEK Z., Radiodiagnostika, 1. část. 1.vyd., Institut pro další vzdělávání pracovníků ve zdravotnictví BRNO, 1995. 293 s. ISBN 80-7013-114-4
- Kolektiv autorů, Ochrana při práci se zdroji ionizujícího záření. Dům techniky Ostrava, spol. s.r.o., 2003. 255 s. ISBN 80-02-01529-0
- [8] NAVRÁTIL L., ROSINA J. a kolektiv, *Medicínská biofyzika*. 1.vyd., GRADA Publishing, a.s., 2005. 524 s. ISBN 80-247-1152-4
- [9] NEKULA J., HERMAN M., VOMÁČKA J., Radiologie. Univerzita Palackého v Olomouci, 2001. 205 s. ISBN 80-244-0259-9
- [10] RIPER K., BodyBuilder User's Guide. Los Almos USA, 2004. 22 s.
- [11] ROZMAN J. a kolektiv, Elektronické přístroje v lékařství. ACADEMIA Praha, 2006.
   408 s. ISBN 80-200-1308-3
- [12] STUK Radiation and Nuclear Safety Authority, PCXMC 2.0 User's Guide. Helsinki – Finland, 2008. 22 s.
- [13] Věstník ministerstva zdravotnictví České Republiky, *Stanovení a hodnocení dávek* pacientů při lékařském ozáření v rentgenové diagnostice. Praha, 2007.
- [14] VOKURKA M., HUGO J. a kolektiv, Velký lékařský slovník. MAXDORF, s.r.o., 2007. ISBN 978-80-7345-130-1
- [15] Encyklopedie fyziky.; [online], Poslední revize neuvedeno [cit. 2009-12-12], Dostupné z URL: http://fyzika.jreichl.com/index.php
- [16] HUŚÁK V., PTÁČEK J., FÜLÖP M., HERMAN M., Nová doporučení ICRP 103 [online], Poslední revize – neuvedeno [cit. 2009-10-11], Dostupné z URL: http://www.dro2008.sk/fileadmin/user\_upload/kunden\_mount\_point/ pdf/up/Husak\_Budu\_mat\_nove\_odporucania.pdf

- [17] NÁDENÍČEK P., Skiaskopie [online], Poslední revize neuvedeno [cit. 2010-29-04], Dostupné z URL: https://is.muni.cz/auth/el/1411/jaro2009/ARADc/um/ARAD2009\_ Skiaskopie\_anatomie\_moznosti\_vyuziti\_indikace\_WEB\_PDF.pdf?fakulta=1411; obdobi=4504;studium=261813;kod=ARADc
- [18] RIPER K., Sabrina [online], Poslední revize 2004-09 [cit. 2010-10-05], Dostupné z URL: http://www.whiterockscience.com/sabrina/sabrina.html
- [19] Státní úřad pro jedernou bezpečnost.; Vyhláška č. 307/2002 Sb. o radiační ochraně [online], Poslední revize – neuvedeno [cit. 2009-28-11], Dostupné z URL: http://www.sujb.cz/docs/Vyhlaska\_2002\_307\_ve\_zneni\_2005\_499\_prilohy.pdf
- [20] Státní úřad pro jadernou bezpečnost; Publikace 103, Doporučení mezinárodní radiologické ochrany. Praha, 2009. [online], Poslední revize – neuvedeno [cit. 2009-28-11], Dostupné z URL: http://www.sujb.cz/docs/ICRP103 dokument.pdf
- [21] TOMICA V., KREJSA М., GOCÁL J.; Přípustná únavová trh-[online], Poslední revize – neuvedeno cit. 2010-05-02],Dostupné lina z URL: http://www.fast.vsb.cz/shared/uploadedfiles/fast/pdpv35.pdf
- [22] ULLMAN V. Astro Nukl Fyzika [online], Poslední revize neuvedeno [cit. 2009-14-10], Dostupné z URL: http://astronuklfyzika.cz/index.htm
- [23] V.M.K. Vše pto rtg.; Pojízdné rentgeny IMD Basic [online], Poslední revize neuvedeno [cit. 2009-20-12], Dostupné z URL: http://www.vmk-rtg.cz/rentgenypojizdne-imd-basic.htm
- [24] V.M.K. Vše pto rtg.; *Digitální zobrazovací systémy* [online], Poslední revize neuvedeno [cit. 2009-21-12], Dostupné z URL: http://www.vmk-rtg.cz/digi-rtg.htm
- [25] Wikipedie otevřená encyklopedie.; [online], Poslední revize 2008-25-09 [cit. 2009-5-12], Dostupné z URL: http://cs.wikipedia.org/wiki/Smrtelná\_dávka
- [26] 3. PÓL.; Umíte (vy)hrát v Monte Carlu? [online], Poslední revize 2004-14-11 [cit. 2010-16-05], Dostupné z URL: http://www.tretipol.cz/300-umite-(vy)hrat-vmonte-carlu

pacient	výška [cm]	hmotnost [kg]	pohlaví (m,ž)	průměr zesilovače [cm]	napětí [kV]	proud rentgenkou [mA]	skiaskopický čas [s]	součin anodového proudu a času [mAs]	součin kermy a plochy (KAP) [Gy.cm <sup>2</sup> ]	E* [mSv]
1	163	61	m	23	72	2,7	42	113,4	1,39	0,44215
2	165	62	Ž	23	84	4,4	24	105,6	1,83	0,68073
3	174	79	Ž	23	106	6,5	30	195,0	5,59	1,95035
4	178	78	Ž	23	106	6,5	18	117,0	3,36	1,20670
5	172	64	m	23	83	3,1	48	148,8	2,51	0,89274
6	169	62	m	23	84	4,2	36	151,2	2,62	0,97281
7	173	69	m	23	92	5,7	48	273,6	5,78	2,10671
8	168	72	Ž	23	102	6,2	48	297,6	7,86	2,92590
9	184	77	m	23	106	6,5	18	117,0	3,35	1,20333
10	166	79	Ž	23	106	6,5	24	156,0	4,47	1,55091
								DRÚ** [Gy.cm <sup>2</sup> ]		
<ul> <li>* Efektivní dávka</li> <li>** Dia za ostisluć zaťava žať vízova ž</li> </ul>							průměrné	hodnoty	3,88	1,393

Příloha č. 1 – Tabulka vypočítaných hodnot efektivních dávek, součinu kermy a plochy a DRÚ při vyšetření ledvin

\*\* Diagnostická referenční úroveň

							skiagrafie skiaskopie									
	výška [cm]	váha [kg]	pohlaví (m,ž)	pro	ojekce	počet expozic	velikost pole [cmxcm]	napětí [kV]	součin kermy a plochy [Gy.cm²]	E* [mSv]	napětí [kV]	součin kermy a plochy [Gy.cm²]	součin kermy a plochy pro jednotlivé projekce [Gy.cm <sup>2</sup> ]	E* [mSv]	celkový KAP** [Gy.cm²]	celková E* [mSv]
				1	AP	3	30x20	73	0,481	0,09910			7,30336	1,90957		
1	171	62	ž	2	LAT	1	30x20	85	0,743	0,06702	92	26,779	2,43445	0,24486	31,271	6,55844
	17.1		2	3	šikmá	5	30x20	82	2,947	0,57099			12,17227	2,68601		
				4	PA	2	24x30	73	0,321	0,04514			4,86891	0,93576		
				1	AP	3	30x20	82	0,908	0,18248			8,24400	1,99773		
2	174	80	m	2	LAT	1	30x20	92	1,587	0,13479	98	38 472	2,74800	0,25365	47 585	8 92262
-	17 4			3	šikmá	7	30x20	88	5,710	1,02077	00	00,472	19,23600	3,87286	47,000	0,02202
				4	PA	3	24x30	82	0,908	0,11811			8,24400	1,34224		
				1	AP	3	30x20	80	1,261	0,31134			11,31471	3,29185		
3	165	60	ž	2	LAT	1	30x20	89	1,417	0,14107	94	52.802	3,77157	0,40295	62 409	13,79020
-				3	šikmá	8	30x20	87	6,011	1,27234	•	,	30,17257	6,93970	,	,
				4	PA	2	35x35	80	0,918	0,12912			7,54314	1,30183		
				1		3	30x20	82	1,555	0,37873			13,55792	3,98977		
4	165	66	m	2		1	30x20	92	1,/41	0,16788	99	58,751	4,51931	0,47819	69.003	15,54640
				3	sikma	8	30x20	87	6,394	1,28257		,	36,15446	8,29293	00,000	,
				4		1	24x30	82	0,562	0,08663			4,51931	0,86970		
						3	30X20	/9	0,985	0,23488			12,78150	3,56746		
5	171	60	m	2		1	30X20	87	1,359	0,13233	92	51,126	4,26050	0,44603	58,157	12,58021
				3	SIKMA	6	30X20	80	3,915	0,79864			25,56300	5,60676	56,101	
				4	I PA	2	30x20	79	0,772	0,12486			8,52100	1,66925		

Příloha č. 2 – Tabulka vypočítaných hodnot efektiv<u>ních dávek, součinu kermy a plochy a DRÚ při irrigografii</u>

									skiagrafi	Э		ski	askopie			
	výška [cm]	váha [kg]	pohlaví (m,ž)	prc	ojekce	počet expozic	velikost pole [cmxcm]	napětí [kV]	součin kermy a plochy [Gy.cm²]	E* [mSv]	napětí [kV]	součin kermy a plochy [Gy.cm²]	součin kermy a plochy pro jednotlivé projekce [Gy.cm <sup>2</sup> ]	E* [mSv]	celkový KAP** [Gy.cm²]	celková E* [mSv]
				1	AP	3	30x20	80	1,897	0,38071			12,63623	3,05795		
6	170		×	2	LAT	1	30x20	96	2,892	0,26612	07	EA 757	4,21208	0,39259	60.420	12 12050
0	170	1 ''		3	šikmá	8	30x20	88	9,251	1,63958	97	54,757	33,69662	6,63324	69,429	13,13959
	<u> </u>		′	4	PA	1	24x30	80	0,632	0,08043			4,21208	0,68898		
	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		· · · · ·	1	AP	4	30x20	83	2,876	0,70507			9,38693	2,61335		
7	161	60	<sub>→</sub>	2	LAT	2	30x20	96	5,725	0,56650	04	25 201	4,69347	0,45217	52 012	10 56972
1		00	<u> </u>	3	šikmá	6	30x20	90	7,796	1,59294	94	35,201	14,08040	3,01535	55,615	10,50072
	<u> </u>		'	4	PA	3	35x17	84	2,215	0,34729			7,04020	1,27607		
	· · · · ·		<b>[</b> '	1	AP	3	30x20	85	1,774	0,38889			8,12650	2,11723		
Q	162			2	LAT	2	30x20	98	2,539	0,22929	101	32 506	5,41767	0,50829	42,153	7 90238
U	102	00		3	šikmá	5	30x20	87	4,151	0,71241	101	32,506	13,54417	2,73296		7,00230
	<u> </u>		'	4	PA	2	30x20	85	1,183	0,16656			5,41767	0,94675		
				1	AP	4	30x20	78	1,644	0,37585			11,35387	3,23503		
q	159	67	۲ ×	2	LAT	2	30x20	92	4,315	0,41198	96	12 577	5,67693	0,57333	55 365	11 10342
3	155	0'		3	šikmá	7	30x20	85	5,929	1,13066	90	42,311	19,86927	4,28305	55,505	11,10042
	<u> </u>		′	4	PA	2	24x30	78	0,900	0,12722			5,67693	1,05632		
	ſ'		Г <u> </u>	1	AP	5	30x20	82	3,136	0,63900			15,64033	3,76387		
10	174			2	LAT	1	30x24	97	2,497	0,21915	96	16 021	3,12807	0,27077	63 756	12 00289
	'' '			3	šikmá	8	30x20	93	10,510	1,88961	90	40,321	25,02453	4,70938	00,700	12,00200
	<u> </u>		'	4	PA	1	35x35	82	0,692	0,07762			3,12807	0,43349		
															DRÚ*** [Gy.cm <sup>2</sup> ]	
* E	fektivní	dávka	a .										průměrn	é hodnoty	55,294	11,210

\* Efektivní dávka
\*\* Kerma Area Product - součin kermy a plochy
\*\*\* Diagnostická referenční úroveň

# Příloha č. 3 – Protokol ZDS přístroje SIREMOBIL

1\*

Ť

	PROTOKOL přejímacích zkoušek a zkoušek rtg zařízení pro skiagrafické a	i dlouhodobé stab skiaskopické syste	Ludvík IČO: tel.: ility émy	<b>Šmíd,</b> 756 88 736 23	Prokofjev 425 5 463	vova 19, e-mail:	623 00 1 ludviks	Brno mid@volny.cz	
	Rozhodnutí SÚJB č.j. 9057/20	007 ze dne 1	8.4.20	07	platno	ost: do	31.3.20	17	
Odpovědný prac	ovnik: Ludvík Šmíd	č. povolení SÚJB		09524/	9813974	platn	est: do	9.12.2008	
Protokol číslo: přejímací zkoušk výchozí zkouška zkouška dlouhoc	<b>081/08</b> ca dlouhodobé stability lobé stability	X			datum n datum v měřil: ověřil:	iěření: ystaven:	i: RNDr.	<b>13.8.2008</b> <b>13.8.2008</b> Ludvík Šmíd Vladimír Kry	} } J yštof
Identifikace pra	1.PRACOVIŠT	Ě							
Název zdravotnie	ského zařízení:	FN Brno Behuni	ce						
adresa:	639 01 Brno, Jihlavská 20	10	ČO:	652697	05				
klinika:	operační sály	0	dděleni	ŀ	operační	sály			
budova:	monoblok	v	yšetřov	na:	operační	sály/1	2.posche	odí	
vedoucí lékař: tel.: 532 23	Prof.MUDr.Vlastimil Válek, CSc. 3006	. v	edouci	radiolog tel.:	gický asis 532 23	tent:	Dagmar 3546	Bočková	
int. číslo:	SM 004 09 101	fž	diolog	ický asi: tel.:	stent - OF 532 23	saly:	Hana M 3596	ikesková	
112010     rentger       112011     rentger       112013     rentger       112014     rentger       112016     rentger       112016     rentger       10     stacionári       zařízení je určen	nové zařízení nespecifikované nové zařízení diagnostické skiagra nové zařízení diagnostické skiagra nové zařízení diagnostické angio nové zařízení diagnostické kabino ni é pro snímkování novorozenců,	ufické tficko-skiaskopick vé 20 , <b>kojenců a dětí de</b>	é ) [ ⊃ 3 let	pojizdný	, [	X ne	ano/ne		
	2. IDENTIFIKACE ZAI	ŘÍZENÍ							
typové označení z	ařízeni	<u>×y</u> Si	robce	il 4N		výr. čísl	05416	rok výroby 199	0

	Siemens		
generátor	Siremobil 4N	05416	1990
	Siemens		
kryt rentgenky	Sirephos106kV/30mA	05246	1990
	Siemens		
rentgenka	SRL 90/10/30	277736	1990
	Siemens		
ohnisko (velké, malé a jejich deklarované rozměry)	1,3/0,5 mm		
vlastní a celková filtrace	1 / 3 mm Al		
zesilovač obrazu	Sirecon 17S19HD	01916	1990
	Siemens		
televize	Videomed N	01200	1990
	Siemens		

,

mřížka	r8/N40/fo90 Pb Siemens	T <sub>R</sub> =1,60	01100	1990
paměť	Memoskop UM		01300	1990
	Siemens			
multiformátová kamera	Memospot K41		01628	1990
	Siemens			
2.2 Daisi casti zodrazovacino retezce			1 1 1 1 1 1	
kennets (there are included)	тур	vyrobce	rok vyroby/citiiv	/ost
kazery (typ, vyrodce)				
zesilujici tolie (typ, vyrobce, citlivost)				
timy (typ, výrobce)				
vyvolavací automat (typ, výrobce, rok výroby)				
negatoskopy (typ, výrobce, rok výroby)				
3. DOKUMENTY A PODKLADY PR	O TESTY *)			
prohlášení o shodě s příslušnými normami řady ČSN EN 60601	· · · · · · · ·			
seznam objednaných přístrojů nebo součástí přístrojů a platný dod	aci list			
provozní specifikace dohodnuté mezi kupujícím a prodávajícím				
výsledeky zkoušek provedených u výtobce nebo během ipstalace	včetně noložek k	teré ison		
důležité z hlediska jakosti, jako nanč, imenovitá hodnota ohniska	reedie porozen, n	1410 3000		<u> </u>
záznamy z předchozích zkonšek				[ <b></b> ]
návod k noužití včetně návodu pro obslubu přístroje				
podrobnosti o skutečných pracovních podmínkách (v lékařské prav	vi) a specifikace f	unkčního		
rozsahu přístroje	tij u specifikace i	uncentre		L
pokyny pro rozsah a četnost údržby (servísu)				
seznam technických změn uskutečněných v době mezi uzavřením	kontraktu a nřejín	naci zkouškou		$\vdash$
	nonaunia a piojin	naer zitouarou		L
*) tento oddíl se hodnotí u zkoušek přejímacích a u výchozi zkouš	ky dlouhodobé sta	ability kde releva	ntni	

### 4. ZKUŠEBNÍ PARAMETRY (OVĚŘOVANÉ PARAMETRY A SKUTEČNOSTI)

Skiaskopická zařízení	měřené/ověřované parametry	vyhov
6.1 Vizuální a funkční zkoušky	ano	
6.2 Napětí rentgenky	ano	
6.3 Celková filtrace	ano	
6.4 Ohnisko rentgenky	ano	
6.5 Funkce automatického řízení expozičního příkonu AERC	ano	
6.6 Souhlas mezi polem rtg záření, plochou receptoru obrazu zesilovačů rtg ol a displejem obrazu	brazu ano	
6.7 Poměr zeslabení materiálu mezi pacientem a receptorem rtg obrazu		
6.8 Kermový příkon ve vzduchu na vstupní rovině zesilovače rtg obrazu pro s	kiaskopii ano	
6.9 Vstupní kermový příkon ve vzduchu na povrchu fantomu pro skiaskopii s	e zesilovačem rtg obrazu ano	
6.10 K.erma ve vzduchu na vstupní rovině zesilovače rtg obrazu při pulsním rež	timu ano	
6.11 Vstupní kerma ve vzduchu na povrchu fantomu při pulsním režimu	ano	
6.12 Rozlišeni dvojice čar pro sklaskopil se zesilovačem rtg obrazu (s vyjimkor	u digitálních systémů) ano	
6.13 Rozlišení při nízkém kontrastu pro sklaskopil se zesilovačem obrazu(s vyj	ímkou digitálních systémů) ano	

6.14 Indikátor součinu kermy ve vzduchu a plochy

<ul> <li>Měřené veličíny</li> </ul>	Značka	Jednotka
Napětí rentgenky	U	kV
Proud rentgenky	1	mA
Zatěžovaci čas	Т	s,ins
Součin proudu a expozičního času	Q	mAs
Přenosová kerma	K <sub>T</sub>	mGy
(Přenosový kermový příkon)	(K' <sub>T</sub> )	(mGy/s)
Kerma receptoru rentgenového obrazu ve vzduchu	K <sub>B</sub>	mGy
(Kermový příkon ve vzduchu)	(К'в)	(mGy/s)
Index přenosové kermy	TK <sub>i</sub>	. (mGy m <sup>2</sup> )/mAs
Výstup záření	K. <sub>R.</sub>	mGy/mAs
Poměr zeslabení	TR	-
Hodnota filtru (ekvivalentní filtrace)	-	mm Al
Rozlišeni dvojice čar	R	lp/mm

Zkušební parametry, značky a jednotky

vuje:	ano/ne
	ano

ano ano ano ano ano

ano

ş, 73



081/08

Nízkokontrastní rozlišení		-
Optická hustota	D	
Vzdálenost ohnisko-rovina měření		cm
Vzdálenost ohnisko-receptor obrazu	ГВ	cm
Korekční faktor měřící komůrky, dle metodiky fy Siemens	fk.	mala 0,95 velká 0,90
Průměr oblasti ztráty rozlišení ve směru rovnoběžném k ose rtg záříče	do	mm
Průměr oblasti ztráty rozlišení ve směru kolmém k ose rtg zářiče	dk	mm
Dovolené rozměry ohníska	fo	mm

#### 4.1 Zkušební přistroje včetně fantomů

Vyjmenovat použité měřící přístroje a testovací pomůcky včetně výrobního čísla a data posledního ověření

		ověřeno dne:
universaini dozimetr Nomex PTW Freiburg	7723-0483	.9/2007
universální dozimetr Diados PTW Freiburg	11003-1038	9/2007
denzitometr X-Rite 331		
senzitometr X-Rite 334		
sada testů typ 41 - výrobce PTW Freiburg (0,05 mm Pb / 0,6 - 3,4 lp/mm)		
sada testů typ 42 - výrobce PTW Freiburg (0,08mm Pb / 2,0 - 6,0 lp/mm)		
sada testů typ 52 - výrobce PTW Freiburg (0,05mm Pb / 0,25 - 3,7 lp/mm)		
2 ks tomotest typ 16 - výrobce PTW Freiburg (0,05mm Pb / 0,5 - 4,0 lp/mr	m)	
Siemansova hvězdice 9-1.5°	,	
Al filtry RMI 115A		
fantom 25 mm Al, se značkou 4% kontrastu rtg záření		
Cu filtr o tloušce 2,1 mm Cu, sada 10 ks Cu filtrů o tloušť ce 0.3 mm.	17 um Cu filtr	
fantom PMMA, 250 x 250 x 50 mm, 4 ks		
fantom H <sub>2</sub> O 250 x 250 x 100 mm , 2 ks 250 x 250 x 50 mm		
centrovací kříž		

#### 5. TESTOVÁNÍ SKIAGRAFICKÉHO ZAŘÍZENÍ

## Zařízení není vybaveno držákem kazet, umožňující grafii.

### 6. METODY A TESTOVÁNÍ SKIASKOPICKÉHO ZAŘÍZENÍ

#### 6.1 Vizuální a funkční zkoušky

ovladače přístupné obsluze jsou označeny štítkem s grafickým symbolem (popř. popisem) barva indikátorů je v souladu s příslušnými normami řady ČSN IEC značení rtg zářiče světelné pole rozeznatelné pro specifické osvětlení návod k použití v češtině nastavovací mechanické prvky jsou funkční nastavovací elektrické prvky jsou funkční poznámky:

#### 6.2 Napětí rentgenky

podmínky:

	ACC
$r_{T}(m)$	0.90

indik	ováno		změ	iřeno			přesnost reprodukovatelnost		zeslabujicí	
υ	I	U (kVp)				odch.	soulad	v.k.	soulad	vrstva
(kVp)	(mA)	U	U <sub>2</sub>	U <sub>3</sub>	U <sub>stř</sub>	(%)	ano/ne	(%)	ano/ne	Cu (mm)
64	1,6	64,9	64,9	64,9	64,9	1,4	ano	0,0	ano	kV/mA
81	3,8	82,3	82,3	82,3	82,3	1,6	ano	0,0	ano	nastaveny
102	6,2	103,5	103,5	103,5	103,5	1,5	ano	0.0	ano	manualně

**požadavky:** přesnost  $\pm 10$  %, reprodukovatelnost  $\pm 5$  %

soulad ano ano/ne

ano/ne ano ano ano ano ano ano ano

nehodnoceno

#### 6.3 Celková filtrace podmínky:

AL		Κ'(μ	Gy/s)	<u> </u>	polotloušťka d1/2	3.54 mm Al	soulad ano ano/ne
(mm)	K'1	K'2	K'3	K stř.	požadavky:	≥ 2,3 mm Al při 80 kV	
0	190,5	190,5	190,5	190,5		≥ 2,1 mm Al při 70 kV	
1	152,5	152,5	152,5	152,5		-	
2	123,8	123,8	123,8	123,8	celková filtrace	3,88 mm Al	soulad ano ano/ne
3	103,4	103,4	103,4	103,4	požadavky:	$\geq 2,5 \text{ mm Al}$	<u> </u>
. 4	88,1	88,1	88,1	88,1			
i.4 Obr	iisko ret	itgenky					
odminl	ky:						ohnisko

odminky:							
Siemansova hvě	zdice 9-1.5°	81k	V / 3,8m/	4 / 7s	1		
specifikace	jmenovitá hodnota	šířk s osou A	ca v <u>/</u> A-K(mm)	soulad ano/ne	délk s osou /	a v // A-K(mm)	soulad ano/ne
	ohniska	do fo			<b>,</b> dk	fo	
malé ohn.	0,5 mm	24	0,63	ano	32	0,84	ano

š	0,50	0,50,75
d		0,71,1
Š	1,00	1,01,4
d		1,42,0
Š	1,30	1,31,8
d		1,92,6
š	1,60	1,62,1
d		2,33,1

2,00

90

6.5 Funkce automatického řízení expozičního příkonu AERC

požadavky: (viz IEC 60336)

podmínky:	-					skia kontinu	ưáhní
formát ( cm )			Al 25 mm	Cu 1,5 mm	režim	AERC	1
17	AI	AI Al + Cu Al Al + Cu		Al + Cu	Al	Al + Cu	1
U(kV)	66	84	66	84	66	84	1
I(mA)	1,8	4,4	1,8	4.4	1.8	4.4	1

zvětšení:

změřený průměr:

#### 6.6.1 Souhlas mezi polem rtg záření, plochou receptoru obrazu zesilovače rtg obrazu a displejem obrazu a) pří nastavení maximální velikosti pole se kontroluje viditelné vymezení rtg svazku na obrazovce

pro všechna zvětšení (zoom)

velikost	souhlas	1
pole (cm)	ano/ne	
17	ano	normální
10	ano	zoom 1

b) provádí se v případě, že test a) nevyhovuje

6.7 Poměr zeslabení m	ateriálu mezí pacientem a receptorem	rtg obrazu		nehodnocen
T <sub>R</sub> je certifikováno - položka 1	receptor obrazu není přístupný mřížka r8N40fo90Pb	T <sub>R***</sub>	1,60	

požadavky: viz ČSN EN 61223-3-1 příloha D, údaj specifikován v průvodní dokumentaci výrobce

6.8 Kermový příkon ve vzduchu na vstupní rovině zesilovače rtg obrazu pro skiaskopii podmínky<sup>,</sup> měření provádět bez zvětšení (zpom) obrazi

poudinity.	morom	providuor	002 210	carut (20	uni) uur	120		
Al 25 mm	Cu	1,5 mm				r <sub>T</sub> (m)	0,90	mřížka ano
formát 17	fk	0,95				r <sub>B</sub> (m)	0,90	T <sub>R</sub> 1,60
nastaveno/	índiková	no		měi	бепо			stanoveno
režim	U	I		Ka'(n	(Gy/s)		v.k.	soulad
AERC	(kV)	(mA)	K <sub>ai</sub> ,	K <sub>n2'</sub>	К <sub>аз'</sub>	K <sub>est</sub> r	%	ano/ne
normální	84	4,4	983,5	983,5	983,5	983,5	0,00	ano
						K'B	583,95	ano
pulz	84	4,4	392,0	392,0	392,0	392,00	0,00	ano
						K'B	232,75	ano

požadavky specifikované hodnoty

T<sub>R</sub>≤2,5

< 1,0 μGy/s .....

1111 ...

3

podmínky:	měření	prováděl	i bez zvět	tšení (zo	om) obra	azu	•	•		-	
Al 25 mn	ı Cu	1,5 mm				r <sub>T</sub> (m)	0,70	mřížka ano	1		
formát 17						r <sub>B</sub> (m)	0,90				
nastaveno	/indiková	no		тěi	feno			stanoveno	1		
režim	U	Ι		Ka'(µ	Gy/s)		v.k.	soulad			
AERC	(kV)	(mA)	K <sub>al'</sub>	K <sub>a2</sub>	К <sub>аз'</sub>	Kestr	%	ano/ne			
normálni	84	4,4	383,5	383,5	383,5	383,50	0,0	ano	ĺ		
pulz	84	4,4	148,3	148,3	148,3	148,30	0,0	ano			
požadavky:	směrná	hodnota	pro no <del>m</del>	iální výk	on			25mGy/min	-	416.7 µGv/s	
	směrná	hodnota	pro vyso	ký výko	n			100mGy/min		1,66 mGy/s	
6.10 Kerma ve	vzduchu	i na vstu	pní rovi	ně zesile	wače rt	g obrazu	při pul	sním režimu	,	nehodnoceno	
6.31 Vstupní k	erma ve	vzduchu	і на рочі	rchu fan	tomu p	ři pulsní	m režin	រម	,	nehodnoceno	
6 12 Rozličaní	dvolice &	ar nro e	biochant	i en menti			,				
podminky:	avojice c	ar hio s	maseohu	i se zesn	ovacem	rig obra	izu (s vj	yimkou digitáln	lích systémů)		
formát 17	kV/mA	47	0,42			kV/mA	66	1,8 r <sub>T</sub> (m)	0,90		
velikost	rozl	išeni (lp/n	nın)	sou	lad	rozli	šeni (In/r	nm) sou	lad		
pole (cm)	bez :	zeslab. vr	stvy	ano	/ne	zeslab. v	rstva 25	mm Al and	/ne		
17		1,4		an	0		1,2	ar	10		
10		1,8		an	0		1,6	ar	10		
požadavky: viz	ČSN EN	61223-3	-l <del>n</del> řiloh	na D	eada teet	ů tame 41	wireh	DTW Freihurs	(1) 05 Di. 10.0	·	
					sada (cot	u iyp 41 (	- 191000	eriw ricibulg	(0,05 mm PD70,6	5 - 3,4 (p/mm)	
6.13 Rozlišení j podmínky:	)ři nízké	m kontra	astu pro	skiasko	pii se ze	silovačer	n obraz	u (s vyjímkou d	igitálních systém	ŧů)	
kV 66	m A	18		Г	25 m	m A1	r.(m) [	0.00 50	12		
	L	-,-		L	20111		. I(ini) <b>I</b>	0,90 Tormat			
viditeinost znači	(y 4% ko	ntrastu rt	g záření	L	ano	soulad (se	e specifi	kovanými hodno	tami) ano a	no/ne	
6.14 Indikator s	oučinu k	termy ve	vzduch	u a ploc	hy				п	ehodnoceno	
8. Souhrnný p	řehled vý	ýsledků (	testů								
Výsledky testů je	sou uvede	eny v kap	itole č. 4	(Zkušel	oní parar	netry)					
Zivedu					-	• •			•**		
глугайд:											
Pozeak proverné	rozsalı p	rovozní	b zkouš	ek							
Rozsan provozni	en zkouse	ek je uve	den v při	loze č. l							
Zobrazovací funl	cní chara	ikteristik	y rentger	iového z	ařízení		Sire	mobil 4N ,	v.č. 05416,	рго	
skiagraficke a si	kiaskopie	ké systé	my,	odpoví	dají n	iormě lEC	C 61223	-3 -1:1999.	· .		
									(m. )	Ludvík Šmín	
Podpis: (statutárr	tí orgán)					1	udullı Č	un (d	1114	Prokofickova 40. con co	
1	<del>B</del> ,					<u>_</u>				tel -736 235 462	Brno
Podpis: (pracovn	ik řídící v	ykonává	ní zkoušl	ky)		R	NDr. V	/ladimir Kryštof	Nuc	100: 756 88 425	

# 6.9 Vstupní kermový přikon ve vzduchu na povrchu fantomu pro sklaskopii se zesilovačem rtg obrazu podmínky: měření provádět bez zvětšení (zoom) obrazu

**₿**₽

쁖

081/08

t

## Příloha č. 4 – Protokol ZDS přístroje SIREGRAPH

. .**x** 

.

			Ludvíl IČO: tel.:	<b>č Šmíd</b> , I 756 88 736 235	Prokofjev 425 5 463	ova 19, ( e-mail:	523 00 E Judviksr	irno nid@voiny.cz	
	<b>PROTOKOL</b> přejímacích zkoušek a zkoušek dlo rtg zařízení pro skiagrafické a skia Rozhodnutí SUJB č.j. 9057/2007	uhodobé sta skopické sys ze dne	bility témy 18.4.20	007	platno	ost: do	31.3.20	17	
Odpovědný prad	zovnik: Ludvik Šmid č. j	ovolení SÚJ	B:	09524/9	98r3974	platno	ost: do	9.12.2008	
Protokol číslo: přejímací zkouš výchozi zkouška zkouška dlouho	<b>020/08</b> ka a dlouhodobé stability dobé stability	X			datum n datum v měřil: ověřil:	něření: ystavení	RNDr.	18.3.2008 18.3.2008 Ludvík Šmid Vladimír Kryš	tof
ldentifikace pr	1.PRACOVIŠTĚ acoviště:								
Název zdravotní	ického zařízení: FN	Brno Bohu	nice						
adresa;	639 01 Brno, Jihlavská 20		IČO:	652697	05				
klinika:	rtg		odděler	ni:	rlg				
budova:	monoblok		vyšetřo	vna:	č.3/1.po	schodi			
vedoucí lékař: tel.: 532 23 int. číslo: <b>Charakter zaří</b> 112010 rentg	Prof.MUDr.Vlastimil Válek, CSc. 3006 SM 004 01 101 zení prové zařízení pespecifikované		vedouc úsekov	i radiolo; tel.: ý radiolo tel.:	gický asi: 532 23 gický asi 532 23	stent: stent:	Dagmat 3546 Mirka M 2625	Bočková Aüllerová	
112011 rentg 112013 rentg 112013 rentg 112014 rentg 112016 rentg 10 stacioná zařízení je určo	enové zařízení diagnostické skiagrafic enové zařízení diagnostické skiagrafic enové zařízení diagnostické angio enové zařízení diagnostické kabinové ární <u>X</u> ené převážně pro snímkování dětí	ké ko-skíaskopi	cké 20	pojízdn	ý	ne	ano/n		
	2. IDENTIFIKACE ZAŘÍ	ZENÍ							
typové označení	í zařízení		výrobe Siregr: Siemer	с арћ D2 18		výr. čisl	03206	<u>гөк vўroby</u> 1981	3

02101 1988 Polydoros 80 generátor Siemens Optitop150/40/80HC-100L 02958 1999 kryt rentgenky Siemens Optitop150/40/80HC 373255 1999 rentgenka Siemens ohnisko (velké, malé a jejich deklarované rozměry) 1/0,6 mm 1/3 mm Al vlastní a celková filtrace 11317 1988 clony (výr číslo) Tiefenblende Siemens Sirecon 27/17 01249 1988 zesilovač obrazu Siemens

1 z 9

t

televize	Videomed N	01102	1988
mřížka	Siemens Pb 17/70 F115 Siemens	-	1988

.....

#### 2.2 Další části zobrazovacího řetezce

	typ	výrobce	rok výroby/citlivost	
kazety (typ, výrobce)	DuPont	DuPont		
zesilující fólie (typ, výrobce, citlivost)	Quanta Fast Detail	DuPont	400	(U)
filmy (typ, výrobce)	Kodak MXB	Kodak		
vyvolávací automat(typ, výrobce, rok výroby)	Fomei 2000	Fomei	2000	
negatoskopy (typ, výrobce, rok výroby)	L-110	Famed 1	1993	

3. DOKUMENTY A PODKLADY PRO TESTY *)	
prohlášení o shodě s příslušnými normami řady ČSN EN 60601	
seznam objednaných přístrojů nebo součástí přístrojů a platný dodací list	
provozní specifikace dohodnuté mezi kupujícím a prodávajícím	
výsledeky zkoušek provedených u výrobce nebo během instalace, včetně položek, které jsou	
důležité z hlediska jakosti, jako např. jmenovitá hodnota ohniska	
záznamy z předchozích zkoušek	
návod k použití, včetně návodu pro obsluhu přistroje	
podrobnosti o skutečných pracovních podmínkách (v lékařské praxi) a specifikace funkčního	
rozsahu přístroje	·
pokyny pro rozsah a četnost údržby (servisu)	
seznam technických změn uskutečněných v době mezi uzavřením kontraktu a přejímací zkouškou	

\*) tento oddil se hodnotí u zkoušek přejímacích a u výchozí zkoušky dlouhodobé stability kde relevantní

#### 4. ZKUŠEBNÍ PARAMETRY (OVĚŘOVANÉ PARAMETRY A SKUTEČNOSTI)

Skiagrafická zařízení	měřené/ověřované parametry	vyhovuje: ano/ne
5.1 Vizuální a funkční zkoušky	ano	ano
5.2 Napětí rentgenky	ano	ano
5.3 Celková filtrace	ano	ano
5.4 Ohnisko rengenky	ano	ano
5.5.1 Přesnost označených a písemných indikací velikosti pole rtg záření	ano	ano
5.5.2 Přesnost indikace indikátorů světelného pole a velikosti rtg pole	ano	ano
5.5.3 Souhlas mezi polem rtg záření a plochou receptoru obrazu	ano	ano
5.6.1 Linearita přenosové kermy nebo výstupu záření	ano	ano
5.6.2 Přenosové kermy při nízké hodnotě proudu rentgenky pro nejnižší a pro nejvy	šší	
dosažitelnou hodnotu zatěžovacího času		
5.6.3 Reprodukovatelnost přenosové kermy (kombinace U a Q)	ano	ano
5.7 Poměr zeslabení materiálu mezi pacientem a receptorem rtg obrazu	ลกด	ano
5.8.1 Expoziční automatika (AEC) - jmenovitý nejkratší čas s expoziční automatik	cou ano	ano
5.8.2.1 Expoziční automatika (AEC) - funkce AEC - Stálost optické hustoty při změ	ēně парěti ano	ano
rentgenky a tloušťky fantomu	·	······
5.8.2.2 Expoziční automatika (AEC) - funkce AEC - Reprodukovatelnost senzorů A	AEC ano	ano
(dozimetrická metoda)		
5.9 Indikátor součínu kermy ve vzduchu a plochy		
5.10 Strukturální artefakty	ano	ano
5.11 Vstupní povrchová kerma	ano	ano
5.12 Expoziční čas pří manuálním nastavení		
Sklaskopická zařízení	měřené/ověřované parametry	vyhovuje: ano/ne
6.1 Vizuální a funkční zkoušky	ano	ano
6.2 Napěti rentgenky	ano	ano
6.3 Celková filtrace		
6.4 Ohnisko rentgenky		
6.5 Funkce automatického řízení expozičního příkonu AERC	ano	ano
6.6 Souhlas mezi polem rtg záření, plochou receptoru obrazu zesilovačú rtg obrazu	u ano	ano

a displejem obrazu

02	20	/(	38

6.7	Poměr zeslabení	materiálu mezi	pacientem a rece	ptorem rtg obrazu
-----	-----------------	----------------	------------------	-------------------

6.8 Kermový příkon ve vzduchu na vstupní rovině zesilovače rtg obrazu pro skiaskopii
6.9 Vstupní kermový příkon ve vzduchu na povrchu fantomu pro skiaskopii se zesilovačem rtg obrazu

6.10 Kerma ve vzduchu na vstupní rovině zesilovače rtg obrazu při pulsním režimu

6.11 Vstupní kerma ve vzduchu na povrchu fantomu při pulsním režímu

6.12 Rozlišení dvojice čar pro sklaskopii se zesilovačem rtg obrazu (s vyjimkou digitálních systémů)

6.13 Rozlišení při nízkém kontrastu pro sklaskopii se zesilovačem obrazu(s vyjímkou digitálních systémů)

6.14 Indikátor součinu kermy ve vzduchu a plochy

Zařízení pro klasickou tomografii	měřené/ověřované parametry	vyhovuje: ano/ne
7.1 Vizuální a funkční testy	ano	ano
7.2.1 Indikace výšky řezné roviny	ano	ano
7.2.2 Odchylka světelného zaměření řezné roviny	ano	ano
7.2.3 Rovnoměrnost pohybu	ano	ano
7.3 Rozlišení počtu párů čar (v rovině řezu)	ano	ano

#### Zkušební parametry, značky a jednotky

Měřené veličiny	Značka	Jednotka
Napětí rentgenky	U	kV
Proud rentgenky	I	mA
Zatěžovací čas	Т	s,ms
Součin proudu a expozičniho času	Q	mAs
Přenosová kerma	KT	mGy
(Přenosový kermový příkon)	(K' <sub>T</sub> )	(mGy/s)
Kerma receptoru rentgenového obrazu ve vzduchu	Кв	mGy
(Kermový příkon ve vzduchu)	(K' <sub>B</sub> )	(mGy/s)
Index přenosové kermy	TKi	(mGy m <sup>2</sup> )/mAs
Výstup záření	K <sub>R</sub>	ınGy/mAs
Poměr zeslabení	T <sub>R</sub>	-
Hodnota filtru (ekvivalentní filtrace)	-	mm Al
Rozlišení dvojice čar	R	lp/mm
Nízkokontrastní rozlišení		_
Optická hustota	D	r
Vzdálenost ohnisko-rovina měření	r <sub>T</sub>	cm
Vzdálenost ohnisko-receptor obrazu	Гв	cm
Korekční faktor měřící komůrky, dle metodiky fy Siemens	fk	malá 0,95
		velká 0,90
Průměr oblasti ztráty rozlišení ve směru rovnoběžném k ose rtg zářiče	do	mm
Průměr oblasti ztráty rozlišení ve směru kolmém k ose rtg záříče	dk	mm
Dovolené rozměry ohniska	fo	, mm

#### 4.1 Zkušební přístroje včetně fantomů

Vyjmenovat použité měřicí přístroje a testovací pomůcky včetně výrobního čisla a data posledního ověření

		ověřeno dne
universální dozimetr Nomex PTW Freiburg	7723-0483	.9/2.007
universální dozimetr Diados PTW Freiburg	11003-1038	.9/2007
denzitometr X-Rite 331		
senzitometr X-Rite 334		
sada testů typ 41 - výrobce PTW Freiburg (0,05 mm Pb / 0,6 - 3,4 lp/mm)		
sada testů typ 42 - výrobce PTW Freiburg (0,08mm Pb / 2,0 - 6,0 lp/mm)		
sada testů typ 52 - výrobce PTW Freiburg (0.05mm Pb / 0.25 - 3.7 lp/mm)		
2 ks tomotest typ 16 - výrobce PTW Freiburg (0,05mm Pb / 0,5 - 4,0 lp/mn	n)	
Siemansova hvězdice 9-1.5°		
Al filtry RMI 115A		
fantom 25 mm Al., se značkou 4% kontrastu rtg záření		
Cu filtr o tloušce 2,1 mm Cu, sada 10 ks Cu filtrů o tloušťce 0,3 mm,	17 um Cu filtr	
fantom PMMA, 250 x 250 x 50 mm, 4 ks		
fantom H <sub>2</sub> O 250 x 250 x 100 mm, 2 ks 250 x 250 x 50 mm		
centrovací kříž		



ano
ало
ano
ano

#### 5. TESTOVÁNÍ SKIAGRAFICKÉHO ZAŘÍZENÍ

#### 5.1 Vizuální a funkční zkoušky

ovladače přístupné obsluze jsou označeny štítkem s grafickým symbolem (popř. popisem) barva indikátorů je v souladu s příslušnými normami řady ČSN IEC značení rtg zářiče světelné pole rozeznatelné pro specifické osvětlení návod k použití v češtině

nastavovací mechanické prvky jsou funkční nastavovací elektrické prvky jsou funkční poznámky:

#### 5.2 Napětí rentgenky

podminky:

ano	ano/ne
ano	

měří se j	při čase	cca 100 i	ins		г <sub>т</sub> (m)	1,07						r <sub>B</sub> (m) 1,15
1	nastavena	)			měi	eno				přesnost	repro	dukovatelnost
U	Ι	Q			U (k	Vp)			odch.	soulad	v.k.	soulad
(kVp)	(mA)	(mAs)	U <sub>1</sub>	U <sub>2</sub>	U3	U4	U₅	U <sub>stt</sub>	(%)	(ano/ne)	(%)	(ano/ne)
60	320	32	60,5	60,5	60,5	60,5	60,5	60,50	0,8	ano	0,00	ano
81	25	2,5	80,4	80,4	80,4	80,4	80,4	80,40	-0,7	ano	0,00	ano
81	320	32	80,2	80,2	80,2	80,2	80,2	80,20	-1,0	ano	0,00	ano
81	560	56	80,2	80,2	80,2	80,2	80,2	80,20	-1,0	ano	0,00	ano
102	320	32	100,7	100,7	100,7	100,7	100,7	100,70	-1,3	ano	0,00	ano

požadavky: přesnost  $\pm 10$  %, reprodukovatelnost  $\pm 5$  %

5.3. Celková filtrace

pe withing.
-------------

	81kV/	10mAs	r <sub>T</sub> (m)	1,07							
AL.		К(µGy)									
(mm)	K <sub>1</sub>	K <sub>2</sub>	K3	K <sub>stf</sub> .							
0	425,6	425,6	425,6	425,60							
1	345,0	345,0	-345,0	345,00							
2	283,9	283,9	283,9	283,90							
3	239,5	239,5	239,5	239,50							
4	205.6	205.6	205.6	205,60							

polotloušťka d1/2 požadavky:

celková filtrace

požadavky:

3,79 mm Al  $\geq 2,3 mm Al při 80 kV$   $\geq 2,1 mm Al při 70 kV$ 

>4,00 mm Al

 $\geq 2,5 \text{ mm Al}$ 

soulad ano ano/ne

soulad ano ano/ne

### 5.4 Ohnisko rentgenky

podmínky:

S	Siemansova hvě	zdice 9-1.5°	81kV/	20mAs					
	specifikace	occifikace jmenovitá hodnota		a v <u>/</u> A-K(mm)	soulad ano/ne	délk s osou /	a v // A-K(mm)	soulad ano/ne	
		obniska	do	fo		dk	fo		
Γ	velké ohn.	l mm	50	1,31	ano	60	1,57	ano	1
Γ	malé ohn.	0,6 mm	34	0,89	ano	36	0,94	ano	
						zvětšen	i:		2,00
F	o <mark>žađavky:</mark> (vi	z IEC 60336)				změřen	ý průměi		90

	ohnisko	)
Š.	0,60	0,60,9
d		0,91,3
Š	1,00	1,01,4
d		1,42,0
Š	1,20	1,21,7
d		1,72,4
š	1,60	1,62,1
d		2,33,1

# 5.5.1 Přesnost označených a písemných indikací velikosti pole rtg záření podminky:

r<sub>B</sub>(cm) 107

formát		odch	ylky (cm)	}	a1 + a2	odchylka	b1 + b2	odchylka	soulad
kazety (cm)	al	<b>a</b> 2	bl	b2	(cm)	(% r)	(cni)	(% r)	ano/ne
18x24	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,00	0,0	0,00	ano
24x30	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,00	0,0	0,00	ano

požadavky:

≤2%

soulad ano ano/ne

# 5.5.2 Přesnost indikace indikátorů světelného pole a velikosti rtg pole podmínky:

r <sub>B</sub> (cm)	107		40kV	/5mAs					
nast.velikost		odch	ylky (cm	)	a1 + a2	odchylka	b1+b2	odchyika	soulad
pole (cm)	al	a2	b1	b2	(cm)	(% r)	(cm)	(% r)	ano/ne
18x24	0,5	0,5	0,5	0,5	1,0	0,93	1,0	0,93	ano
24x30	0,5	0,5	0,5	0,5	1,0	0,93	1,0	0,93	ano

požadavky: ≤ 2%

## 5.5.3 Souhlas mezi polem rtg záření a plochou receptoru obrazu

podmínky:

r <sub>B</sub> (cm)	115		40kV	/5mAs						
nast.velikost		odc	hylky (cm)	)	c1 + c2	Y1	d1 + d2	¥2	c1 + c2 +	Z
pole (cm)	cl	c2	dI	d2	(cm)	(% r)	(cm)	(% r)	d1 + d2	(% r)
18x24	0,5	0,5	0,5	0,5	1,0	0,87	1,0	0,87	2,0	1,74
24x30	0,5	0,5	0,5	0,5	1,0	0,87	1,0	0,87	2,0	1,74
velikost pole:	18x24		soulad	ano	ano/ne					
velikost pole:	24x30		soulad	ano	ano/ne*					
požadavky:	Y1, Y2(	%)	≤ 3		Z(%)	≤ 4				

# 5.6.1 Linearita přenosové kermy nebo výstupu záření podmínky:

doporučený expoziční čas cca 100 ms

	kV	77		r <sub>T</sub> (m)	1,07			25 mm Al t(ms) 100		fk	0,95	
	nastaveno	)		měi	'eno				stanoveno			
ohn.	I	Q		К <sub>т</sub> ()	uGy)		v.k.	koeficient	sou	lad	TKi	
v/m	mA	mAs	Kn	K <sub>12</sub>	K <sub>T3</sub>	K <sub>Tstf</sub>	%	linearity	ano	/ne	μGy.m²/m/	
v	50	5	8,15	8,15	8,15	8,15	0,00	-	an	0	1,	,77
ν	100	10	16,80	16,80	16,80	16,80	0,00	0,03	an	ano 1,83		,83
v	200	20	34,45	34,45	34,45	34,45	0,00	0,02	an	0	1,87	
v	320	32	55,60	55,60	55,60	55,60	0,00	0,01	ar	io 1,89		,89
v	630	63	112,60	112,60	112,60	112,60	0,00	0,03	ar	0	1,	,94
m	50	5	8,15	8,15	8,15	8,15	0,00	•	ar	0	1	,77
m	100	10	16,70	16,70	16,70	16,70	0,00	0,02	ano		1	,82
m	200	20	34,25	34,25	34,25	34,25	0,00	0,03	ano		ano i,	
m	320	32	55,35	55,35	55,35	55,35	0,00	0,01	ano		1	,88
m	400	50	88,35	88,35	88,35	88,35	0,00	0,02	ano		1	,92

# požadavky: koeficient linearity ≤ 0,2 (pro trvalou předvolbu a za podminky, že předvolené hodnoty se liší o faktor nepřevyšující 2). Typické hodnoty indexu přenosové kermy TK, viz ČSN EN 61223-3-1 příloha D.

#### 5.6.2 Přenosová kerma při nízké hodnotě proudu rentgenky pro nejnižší a pro nejvyšší dosažitelnou hodnotu zatěžovacího času (měřeno u rtg generátoru s časovým relé)

# 5.6.3 Reprodukovatelnost přenosové kermy (kombinace U a Q) podminky:

pozn. měřit pro specifikovanou hodnotu kombinace U,Q

-	·	•		r <sub>T</sub> (cm)	107		25 m	m Al		fk.	0,95
	nastaveno	)	[		měi	eno			5	>	
ohn	U	Q	l		Κ <sub>T</sub> (	µGy}			v.k.	soi	ılad
v/m	kV	mAs	K <sub>ti</sub>	K <sub>T2</sub>	K <sub>13</sub>	K <sub>T4</sub>	K.15	K <sub>Tstř</sub>	%	and	o/ne
v	73	10	12,95	12,95	12,95	12,95	12,95	12,95	0,00	a	10
٧	81	32	71,50	71,50	71,50	71,50	71,50	71,50	0,00	a	no
m	60	1	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,00	a	no

požadavky: ± 5 %

t(ms) 100

nehodnoceno

#### 5.7 Poměr zeslabení materiálu mezi pacientem a receptorem ríg obrazu

pounn	kV	77	mAs	10	t(ms)	100	r <sub>T</sub> (m)	1,07	r <sub>B</sub> (m)	1,18	25m	m Al	ohn.	v
polož-						měi	feno						stan	oveno
ka	$K_{\rm T}$ (µGy) v.k. $r_{\rm T}^2$ $K_{\rm B}$ (µ					μGy)		<b>v.k</b> .	r <sub>B</sub> <sup>2</sup>	T <sub>R</sub>	soulad			
	Kn	К <sub>12</sub>	K <sub>T1</sub>	K <sub>Tau</sub>	%	(m)	K <sub>B1</sub>	K <sub>B2</sub>	K <sub>B3</sub>	K <sub>Bstř</sub>	%	(m)		ano/ne
1	16,80	16,80	16,80	16,80	0,00	1,14	5,95	5,95	5,95	5,95	0,00	1,39	2,32	ano
položka	1.		vvšetřov	zaci stění	1				T <sub>R</sub>	2,32				

položka 1 : vyšetřovací stěna

požadavky: viz ČSN EN 61223-3-1 příloha D, údaj specifikován v průvodní dokumentací výrobce T<sub>R</sub>≤2,5

#### 5.8.1 Expoziční automatika (AEC) - jmenovitý nejkratší čas s expoziční automatikou podmínky:

specifikovány v původní dokumentací spolu se zkušebnímí podmínkami

U	Ĭ	zeslabujíci	citlivost	ohn.	senzor	r <sub>B</sub>	t
kV	mΛ	vrstva	folií	v/m		(m)	ms
102	AEC	0	Н	v	střední	1,15	0,4

#### 5.8.2.1 Expoziční automatika (AEC) - funkce AEC - Stálost optické hustoty při změně napětí rentgenky a tloušťky fantomu

nastaví se úrove:	ň dávky AEC a k	orckce hu	istoty po	dle návodu k použití, vzdálenost ohnisko receptor
obrazu = 115 cm	1, kazeta 18 x 24	, středové	pole ex	poziční automatiky, OD v rozsahu 1,1 - 1,3
nodmínky:	citliyost folii	400	(U)	

pounding	•••••••••••••••		( · · · ·					
U (kV)	tloušťka (cm)	D1	D1*>	D1*)	D1*)	Dstř	tloušťka (cm)	D2
	(voda)						(voda)	
60	10	1,15	x	х	x	x	15	1,15
81	15	1,25	1,23	1,25	1,25	1,25	20	1,20
102	15	1.15	x	x	x	x	20	1,15

požadavky:

1) D ± 0,15 v důsledku změn napětí při konst. tloušťce

± 0,15 v důsledku změn tloušťky při konst. napětí 2) D

 $\pm$ 0,20 v důsledku změn napětí a tloušť<br/>ky 3) D

± 0,10 při konst. napětí (80 kV) a konst. tloušťce (15 cm) 4) D

uiad	ano	ano/ne
	ano	
	ano	
	ano	

so

#### Změny kermy ve vzduchu se změnou korekčních kroků

U(kV) 81	fantom	15 cm	vođy
nastaveno	Ka	Krok	Q
	(µGy)	(%)	(mAs)
- 2,0	180		5,64
- 1,5	200	11,1	6,25
- 1,0	220	10,0	6,97
- 0,5	2.44	10,9	7,76
0	272	11,5	8,66
0,5	300	10,3	9,75
1,0	336	12,0	10,8
1,5	372	10,7	12,1
2,0	416	11,8	13,6

5.8.2.2 Expoziční automatika (AEC )-funkce AEC-Reprodukovatelnost senzorů AEC (dozimetrická metoda) podmínky:

			kV	81	2,1 mm Cu	
senzor		Ka()	uGy)		v.k.	soulad
	Ka <sub>i</sub>	Ka <sub>2</sub>	Ka <sub>3</sub>	K <sub>astf.</sub>	%	ano/ne
střední	6,70	6,70	6,70	6,70	0,00	ano
levý	7,30	7,35	7,30	7,32	0,39	ano
pravý	7,35	7,35	7,40	7,37	0,39	ano

požadavky: ≲ 10% reprodukovatelnost

5.9 Indikátor součinu kermy ve vzduchu a plochy

5.10 Strukturální Rozlišení počet dv citlivost fólií	artefakty ojie čar: 400 (U)	ohnisko v	lp/mm 3,4	požadavky:	zesilovaci faktor 100 200	≥ 3,4 > 2.8	lp/mm
u Tite une act arta fal	tur ortofaltu naviiš		4,0		400 800	≥ 2,8 ≥ 2,4 ≥ 2,0	lp/mm lp/mm
pozn. popis artefal	tů. arterakty nezjis. (tů	iony			000	soulad	ano ano/ne

#### 5.11 Vstupní povrchová kerma

٦

£

velikost radiačního pole 25x25 cm citlivost folií 400 (U) podminky: Pozn.: měření uspořádejte tak, aby podmínky odpovídaly snimku břicha (u AEC nastavit boční komůrky) Ka (odpovídá v radiační ochraně dopadové kermě D)

diagnostické referenční úro	veně pro skiagrafické vy	yšetření vztažené na 1 snímek se zesilovací fólií 200	břicho	10mGy
-	• •		plíce	0,4mGy

	rež	tim							
kV	Q(mAs)	AEC	r <sub>T</sub> (m)	fantom					Ka (mGy)
70	37,1	ano	0,87	20 cm vođa	kom.	bočni	zčernáni	0	1,835
70	7,2	ano	1,32	10 cm voda	kom.	boční	zčernání	0	0,125

#### Kerma ve vzduchu na povrchu vodního fantomu o tloušťce 20 cm podminky:

r <sub>T</sub> (m)	fantom	U	Q	Ка
0,87	20 cm voda	(kV)	(mAs)	(mGy)
		50	10	0,190
		60	10	0,325
		70	10	0,490
		81	10	0,705
		90	10	0,910
		102	10	1,205

5.12 Expoziční čas při manuálním nastavení

(měřeno u rtg generátoru s časovým relé)

nehodnoceno

soulad ano ano/ne

#### 6. METODY A TESTOVÁNÍ SKIASKOPICKÉHO ZAŘÍZENÍ

#### 6.1 Vizuální a funkční zkoušky

ovladače přístupné obsluze jsou označeny štítkem s grafickým symbolem (popř. popisem)	ano	8
barva indikátorů je v souladu s příslušnými normami řady ČSN IEC	ano	ľ
značení rtg zářiče	ano	İ.
světelné pole rozeznatelné pro specifické osvětlení	ano	l
návod k použití v češtině	ano	
nastavovaci mechanické prvky jsou funkční	ano	
nastavovací elektrické prvky jsou funkční	ano	
poznámky:		

#### 6.2 Napětí rentgenky

podminky:

r		r <sub>T</sub> (m)	1,07							
indik	ováno		zmč	řeno			přesnost	reproc	lukovatelnost	zeslabujíci
U	1		U (I	(Vp)		odch.	soulad	v.k.	soulad	vrstva
(kVp)	(mA)	U1	U <sub>2</sub>	U <sub>3</sub>	U stf	(%)	ano/ue	(%)	ano/ne	Cu (mm)
64	1,6	62,5	62,5	62,5	62,50	-2,3	ano	0,0	ano	0,9
87	2,9	85,3	85,3	85,3	85,30	-2,0	ano	0,0	ano	3,0
109	4.1	108.4	108.4	108.4	108,40	-0,6	ano	0,0	ano	5,1

požadavky: přesnost  $\pm 10$  %, reprodukovatelnost  $\pm 5$  %



#### 6.3 Celková filtrace

#### 6.4 Ohnisko rentgenky

6.5 Funkce automatického řízení expozičního příkonu AERC

podminky:

podmínky;

formát ( cm )			Al 25 mm	Cu I,5 mm	režim	AERC
27	Al	Al + Cu	Al	Al + Cu	Al	Al + Cu
U(kV)	66	87	66	87	66	87
I(mA)	1,8	2,8	- 1,8	2,8	1,8	2,8

6.6 Souhlas mezi polem rtg záření, plochou receptoru obrazu zesilovačů rtg obrazu a displejem obrazu a) při nastavení maximální velikosti pole se kontroluje viditelné vymezení rtg svazku na obrazovce pro všechna zvětšení (zoom)

velikost	soulilas	
pole (cm)	ano/ne	
27	ano	normální
17	ano	zoom 1

b) provádí se v případě, že test a) nevyhovuje

6.7 Poměr zeslabení materiálu mezi pacientem a receptorem rtg obrazu nehodnocen						viz 5.7		
položka 1:	vyšetřovací stěna	T <sub>R</sub> =	2,32					
požadavky: viz ČSN EN 61223-3-1 příloha D, údaj specifikován v průvodní dokumentaci výrobce								

6.8 Kermový příkon ve vzduchu na vstupní rovině zesilovače rtg obrazu pro sklaskopli odět bez zvětěení (znom) obrezu

роатипку:	mereni j	provadet	Dez zvet	sem (zut	unj ourc	<u>uz.u</u>				
Al 25 mm	Cu	1,5 mm				r <sub>T</sub> (m)	1,07	mřížka	ano	
formát 27	fk	0,95				r <sub>B</sub> (m)	1,18	T <sub>R</sub>	2,32	
nastaveno/	/indikovat	10		měi	eno			stanoveno	)	požadavky
režim	U	I		Ка'(п	Gy/s)		v.k.	sou	ilad	specifikované hodnoty
AERC	(kV)	(mA)	К′ві	К' <sub>В2</sub>	К′ <sub>В3</sub>	K' <sub>Bst</sub>	%	ano	/ne	< 1,0 μGy/s
normální	87	2.8	477.5	477.5	477.5	477,50	0,00	ar	10	

#### 6.9 Vstupní kermový příkon ve vzduchu na povrchu fantomu pro sklaskopil se zesilovačem rtg obrazu měření provádět bez zvětšení (zoom) obrazu nodmínky:

pountin	<i>.</i>									
Al	25 mm	Cu	1,5 mm				r <sub>T</sub> (m)	0,87	mřížka	ano
formát	27						r <sub>B</sub> (m)	1,18		
na	staveno/	indiková	no		měi	feno			stanoveno	
reži	IN:	U	I		Ka'(p	Gy/s)		v.k.	soul	ad
AEF	RC	(kV)	(mA)	Kar	K <sub>a2</sub>	К <sub>в3'</sub>	K <sub>astr</sub>	%	ano/	ne
norm	álni	87	2,8	265,6	265,6	265,6	265,60	0,0	an	0

25mGy/min směrná hodnota pro normální výkon požadavky: 100mGy/min směrná hodnota pro vysoký výkon

6.10 Kerma ve vzduchu na vstupní rovině zesilovače rtg obrazu při pulsním režimu

6.11 Vstupní kerma ve vzduchu na povrchu fantomu při pulsním režimu

6.12 Rozlišení dvojice čar pro sklaskopil se zesilovačem rtg obrazu (s vyjímkou digitálních systémů)

formát 27	kV/mA 47 0,8		kV/mA661,8	r <sub>T</sub> (m) 1,07
velikost pole (cm)	rozlišení (lp/mm) bez zeslab, vrstvy	soulad ano/ne	rozlišení (lp/mm) zeslab. vřstva 25 mm Al	soulad ano/ne
27	1,2	ano	1,0	ano
17	1,4	ano	1,2	ano

požadavky: viz ČSN EN 61223-3-1 příloha D, sada testů typ 41 - výrobce PTW Freiburg (0,05 mm Pb / 0,6 - 3,4 lp/mm )

viz 5.4 nehodnoceno.

1,66 mGy/s nehodnoceno

416,7 µGy/s

nehodnoceno

6.13 Rozlišení při nízko podmínky:	ém kontrastu pro skiasko	opii se zesilova	čem obrazu (s vyji	mkou digitálı	ních systémů)	
kV 66 mA	1,8	25 mm Al	r <sub>T</sub> (m) 1,07	formát 27	]	
viditelnost značky 4% k	ontrastu rtg záření	ano soulad	l (se specifikovanýn	ii hodnotami)	ano ano/n	e
6.14 Indikátor součinu	kermy ve vzduchu a plo	chy		nehod	noceno	viz 5.9
7. TOMOGRA	FICKÉ ZAŘÍZENÍ					
7.1 Vizuální a funkční Funkční test mechanicky Funkční test a identifika Vizuální inspekce návod pozn. může být součásti	<b>testy</b> ých justačních zařízeni ce kontrolních prvků lu k použití i předchozich vízuálních to	estů				ano ano/ne ano ano
7.2.1 Indikace výšky ře	zné roviny					
podmínky; tomotes	st typ 16 - výrobce PTW F	reiburg (0,05n	1m Pb / 0,5 - 4,0 lp.	(mm.) Iar	< 1.5mm	
nastavena vyška	zmerena vyska	somaa	pozadav	ку	< ± Com	
115	113	ano	-			
	1	, inte				
7.2.2 Odchylka světelné	ého zaměření řezné rovi	ny				
nastavená výška	změřená výška	soulad	požadav	кy	< ± 5mm	
řezu (mm)	fczu (mm)	ano/ne	-			
115	[ []3	ano				
7.2.3 Rovnoměrnost po	hybu					
1						
plynulý						ano ano/ne
	(* X (					
podminky: tomotes	aru car (v rovine rezu) st typ 16 - výrohce PTW F	reihurg (0.05m	um Ph / 05 - 40 ln	mm)		
kV 50 mAs	20 t(s) 1.2	úhel 40°	ohn. m	0.3 mm Cu	tomotest typ 1	6
			požadav	ky	≥ 1,	8 lp/mm
počet párů 2	,8 lp/inm		·	-	soula	d ano ano/ne
A. G						
8. Sounrany preased v	ysiedkų testu					
Výsledky testů jsou uved	leny v kapitole č. 4 (Zkuše	bni parametry.	)			
	5					
Závady:						
<b>10.Doporučený rozsah</b> Rozsah provozních zkou	<b>provozních zkoušek</b> šek je uveden v příloze č.	1				
Zobrazovací funkční cha skiagrafické a skiaskop	rakteristiky rentgenového ické systémy, odpo	zařízeni v <b>íđají</b> normě	Siregraph I IEC 61223 -3 -1:19	<b>)2 ,</b> v.č.: 199	03206 , pro	
				1/11/	$\sum$	
Podpis: (zkoušku proved	!)		Ludvik Šmid	1. juli	<u> </u>	LUGVIK SMID
					XIU1	TERCIJEVOVA 19, 020 00 DINO
Podpis: (pracovník řídící	vykonávání zkoušky)		KNDr. Vladimír	Kryštof 🧳		IČO: 756 88 425

\*\*\*\*\*\*\*\*\*\*\*\*\*\*\*\*\*\*

r a

6

\*\*

.

.....

i

9 z 9