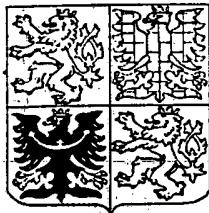


ČESKÁ
REPUBLIKA

(19)



ZVEŘEJNĚNÁ PŘIHLÁŠKA
VYNÁLEZU

(12)

(21) 3439-91. H

(13) A3

5(51)

A 61 K 35/14

(22) 13. 11. 91

(40) 13. 10. 93

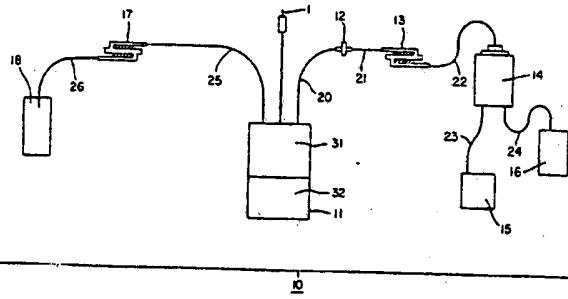
ÚŘAD
PRŮMYSLOVÉHO
VLASTNICTVÍ

(71) PALL Corporation, Glen Cove, New York, US;

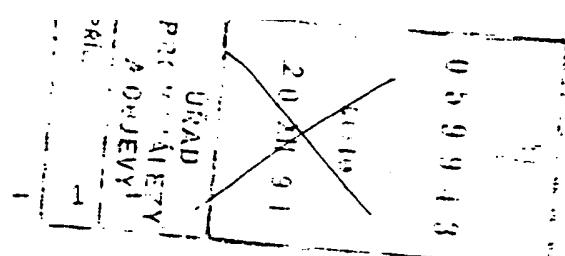
(72) Pall David B. dr., Roslyn Estates, New York, US;
Gsell Thomas C. dr., Glen Cove, New York, US;
Matkovich Vlado I., Glen Cove, New York, US;
Bormann Thomas, Seaford, New York, US;

(54) Způsob zpracování biologické tekutiny a
zařízení k provádění tohoto způsobu

(57) Způsob a zařízení obsahující první kontejner biologické tekutiny ve spojení s prvním funkčním biomediálním zařízením s médiem pro zabránění průchodu červených krvinek a třetím skladovacím kontejnerem a dále obsahující druhé funkční biomediální zařízení s médiem pro odstranění leukocitů spojené s prvním kontejnerem a druhý skladovací kontejner.



3439-71



Způsob zpracování biologické tekutiny a zařízení k provádění tohoto způsobu.

Oblast techniky

Vynález se týká způsobu a zařízení pro zpracování biologické tekutiny do jejích různých komponent.

Dosavadní stav techniky

Vývoj plastových vaků pro odběr krve ulehčil oddělování darované plné krve na její jednotlivé komponenty a obdobné produkty, včetně faktorů, koncentrátů a léčebných sér, a tak umožnil vyrobit z těchto různých produktů z krve vhodný transfuzní produkt. Rozdělení jednotlivých jednotek dárcovské krve (v praxi USA je to kolem 450 mililitrů) do jejich komponent, je typicky spojeno s využitím různého sedimentačního odstředování, jak je odborníkům známo.

Typický postup, používaný v USA, tzv. systém citran-fosfát-dextróza-adenin, používá řadu kroků pro rozdělení dárcovské krve do tří komponent, přičemž každá komponenta má značnou terapeutickou a finanční hodnotu. Postup typicky využívá sběrného vaku, který je spojite připojen pomocí pružných trubiček alespoň k jedné, ale lépe ke dvěma či více satelitním vakům. Plná krev může být při použití odstředování rozdělena

různým usazováním na tak hodnotné krevní komponenty, jako je plazma, nahromaděné červené krvinky, plazma bohatá na krevní destičky, koncentrát krevních destiček a chlazená sraženina (která si může žádat zvláštní zpracování). Plazma může být sama použita pro transfuzi pacienta nebo může být rozdělena řadou postupů na rozmanité jiné krevní produkty.

Typický postup zpracování krve je následující:

(1) Dárcovská plná krev je odebrána ze žil dárce přímo do krevního sběrného vaku, který obsahuje živné a antikoagulační složky citran-fosfát-dextróza-adenin.

(2) Sběrný krevní vak se odstředuje (pomalou rychlosťí neboli jemným rotačním odstředováním) spolu se satelitními vaky, čímž se soustředuji červené krvinky ve spodní části sběrného krevního vaku a nechávají v horní části vaku suspenzi destiček v čisté plazmě, která je známa jako plazma bohatá na krevní destičky.

(3) Sběrný krevní vak je přemístěn, dbá se na to, aby se neporušila dělící plocha mezi horní vrstvou plazmy bohaté na krevní destičky a usazenou vrstvou nahromaděných červených krvinek do zařízení známého jako odlučovač plazmy, který sestává z přední a zadní desky, tyto dvě desky jsou zavěšeny společně u svých spodních konců a pružně předepnuty směrem k sobě tak, že ve vaku je vyvinut tlak kolém 90 mm rtutového

sloupce.

Jakmile se sběrný krevní vak umístí mezi obě desky, otevře se ventil nebo uzávér v pružném potrubí a umožní plazmě bohaté na krevní destičky těci do prvního satelitního vaku. Jak plazma bohatá na krevní destičky vytéká ze sběrného krevního vaku, zvedá se dělící plocha s nahromaděnými červenými krvinkami. Obsluha zblízka pozoruje polohu dělící plochy (rozhraní hladin) jak se zvedá a stiskne svorkou spojující trubičku jakmile usoudí, že se vypustilo tolik plazmy bohaté na krevní destičky, kolik jen bylo možno, aniž by pronikly červené krvinky do tohoto prvního satelitního vaku. To je práce intenzivní a náročná na čas a obsluha musí sledovat vizuálně vak a zodpovědně a samostatně rozhodnout, kdy uzavřít spojující trubičku.

Sběrný krevní vak nyní obsahuje pouze nahromaděné červené krvinky, může být odstraněn a skladován při 4°C dokud nepřijde požadavek na transfuzi pacienta nebo uzávér či ventil mohou zůstat otevřeny tak, že nahromaděné červené krvinky mohou být přemístěny do satelitního vaku použitím buď tlaku vybuzeného odlučovačem plazmy nebo umístěním přístroje pro sběr krve v tlakové manžetě nebo zvednutím do žádané výše pro gravitační vylití.

(4) Satelitní vak, obsahující plazmu bohatou na krevní destičky spolu s ostatními satelitními vaky je

pak vyjmut z odlučovače plazmy a odstřeďován při zvýšené hodnotě G (vysoká rychlosť nebo tvrde rotační odstřeďování) po dobu a rychlosť nastavenou tak, aby se destičky soustřeďovaly do spodní části vaku pro plazmu bohatou na krevní destičky. Po ukončení odstřeďování obsahuje vak pro plazmu bohatou na krevní destičky sedlinu destiček ve své spodní části a čistou plazmu ve své horní části.

(5) Vak pro plazmu bohatou na krevní destičky je pak umístěn do odlučovače plazmy a většina čisté plazmy je přemístěna do satelitního vaku, ponechávajíc v obsahu vaku pro plazmu bohatou na krevní destičky pouze usazené destičky v množství asi 50 ml plazmy; v následujícím kroku je tato skladba destiček rozptýlena pro vytvoření destičkového koncentrátu. Vak pro plazmu bohatou na krevní destičky, který nyní obsahuje koncentrát krevních destiček, je pak odstraněn a uskladněn do doby pěti dní při 20°C až 22°C, dokud ho není potřeba pro transfuzi destiček. Pro dospělé pacienty jsou pro jednu transfuzi destiček použity destičky od 6-10 dárců, je-li třeba.

(6) Plazma v satelitním vaku může být sama použita pro transfuzi nebo může být rozdělena řadou způsobů do rozmanitých hodnotných produktů.

Obecně známé postupy jiné než citran-fosfát-dextróza-adenin zahrnují Adsol, Nutricell

a SAG-M. V těchto postupech obsahuji sběrné vaky pouze antikoagulant a živny roztok může být předem umístěn v satelitním vaku. Tento živny roztok je přemístěn do nahromaděných červených krvinek poté, co plazma bohatá na krevní destičky byla oddělena z nahromaděných červených krvinek, čímž se docílí vyššího výtěžku plazmy a delší skladovací životnosti pro nahromaděné červené krvinky.

V průběhu času a shromažďování výzkumných a klinických údajů se způsoby transfuzní praxe velice změnily. Jedno hledisko běžné praxe je, že plná krev je poskytována zřídka. Častěji se pacientům, kteří potřebují červené krvinky, poskytuje nahromaděné červené krvinky, pacientům kteří potřebují destičky se dává destičkový koncentrát, a pacientům, kteří potřebují plazmu se dává plazma.

Z těchto důvodů má rozdělování krve na komponenty zásadní léčebnou i finanční hodnotu. To není nikde více zřejmé, než při léčbě zvýšeného narušení imunitního systému pacientů, způsobeného větším dávkováním a silnějšími léky během chemoterapie u pacientů, trpících rakovinou.

Tyto agresivnější chemoterapeutické plány léčby nesou přímou vinu na snížení obsahu destiček v krvi až na abnormálně nízké hladiny, spojené s vnitřním i vnějším krvácením a navíc vyžadují mnoho častých

transfuzí koncentrátu krevních destiček, které dále snižují zásobování krevními destičkami. Z tohoto hlediska se zvyšuje potřeba účinného zařízení a způsobu pro rozdělování plné krve na její komponenty.

Zaměstnanci krevní banky reagovali na zvýšenou spotřebu krevních komponent tím, že se pokoušeli zvýšit nahromaděné červené krvinky a koncentrát krevních destiček využitím rozmanitých způsobů. Např. darovaná krev je běžně soustředěna ve sběrném krevním vaku a rozdělena odstředěním na frakci nahromaděných červených krvinek a na frakci plazmy bohaté na destičky, která je zase zdrojem pro výrobu koncentrátu krevních destiček. Je však obtížné určit přesný bod, kde frakce plazmy bohaté na krevní destičky končí a kde začíná frakce nahromaděných červených krvinek. Pro oddělování frakcí nahromaděných červených krvinek a plazmy bohaté na krevní destičky (např. krok 3 výše), zaměstnanci krevní banky se pokusili zajistit, aby celá frakce plazmy bohaté na krevní destičky byla odčerpána, ale to se často ukázalo být neproduktivní, protože plazma bohatá na krevní destičky a koncentrát krevních destiček následně z ní vytěžený jsou často kontaminovány červenými krvinkami a dívají tak růžovou nebo červenou barvu normálně světle žlutému koncentrátu krevních destiček. Přítomnost červených krvinek v koncentrátu krevních destiček je tak vysoce nežádoucí, že růžový

nebo červený koncentrát krevních destiček je často vyřazen nebo podroben novému odstředění, což oboji zvyšuje manipulační náklady a je to pracné. Výsledkem je, že zaměstnanci musí na jedné straně chybovat při snaze zastavit odběr plazmy bohaté na krevní destičky dříve, než je plně odčerpána. Tak není koncentrát krevních destiček kontaminován, ale neodčerpaná plazma, která je cenná, může být vyplýtvána.

Oddělení různých krevních komponent použitím odstředování je doprovázeno četnými problémy. Za prvé, v průběhu oddělování destičkového plazma z nahromaděných červených krvinek, např. jak to bylo dříve popsáno, je obtížné účinně získat maximum krevních destiček, pokud se brání vstupu červených krvinek do plazmy. Za druhé, když je odstředována plazma bohatá na krevní destičky za účelem získat vrstvu obsahující hlavně krevní destičky soustředěně u dna vaku, obsahujícího plazmu bohatou na krevní destičky, např. krok 4 výše popsaný, destičky takto soustředěné mají snahu vytvořit sraženinu, která se musí rozptylit v plazmě, aby vytvořila destičkový koncentrát. Operace rozptylování se obyčejně děje jemným mícháním, např. umístěním vaku na pohyblivý stůl, který se otáčí a provádí kývavý pohyb. Toto míchání si vyžádá několik hodin času. Představuje nežádoucí zpoždění a navíc mnozí výzkumníci se domnívají, že se tím získá napůl spečený destič-

kový koncentrát. Dále panuje názor, že destičky mohou být poničeny silami, které na ně během odstředování působí. Za třetí se od techniky vyžaduje značná úroveň sledování a manipulace.

Konečně problém, který provádí oddělování různých krevních komponent za použití vaku a odstředování je ten, že vysoce hodnotné krevní komponenty bývají zachyceny ve vedení, spojujícím různé vaky a v různých biomedikálních zařízeních, která mohou být při tom použita.

V zařízeních, zpracujících krev, přítomnost vzduchu, zvláště pak kyslíku ve sledované krvi a jejích komponentách nebo ve skladovacím kontejneru může vést ke znehodnocování kvality krevních komponent a může snižovat jejich skladovací životnost. Zejména kyslík může být spojen se zvýšenou metabolickou rychlostí (během glykolýzy), což může vést ke snížení skladovací životnosti a ke snížení životaschopnosti a funkce celých krevních buněk. Např. během skladování provádí červené krevní buňky látkovou výměnu na bázi glukosy, produkují mléčnou a pyrohroznovou kyselinu. Tyto kyseliny snižují pH tekutiny, která zpětně snižuje metabolické funkce. Dále přítomnost plynu nebo vzduchu v satelitním vaku může představovat riziko při provádění transfuze krevními komponentami. Např. i tak malé množství vzduchu, jako je 5 ml, může způsobit

vážné poškození zdraví nebo i smrt. Navzdory zhoubnému vlivu kyslíku na skladovací životnost krve a krevních komponent, dosavadní technika se nezabývá potřebou odstranit plyny ze zařízení pro zpracování krve v průběhu počátečních kroků shromažďování a zpracování krve.

Ke třem výše zmíněným komponentám plná krev obsahuje ještě bílé krvinky (běžně známé jako leukocyty) různých typů; z nichž nejdůležitější jsou granulocyty a lymfocyty. Bílé krvinky jsou ochranou před bakteriální a virovou nákazou. Transfuze krevních komponent které nebyly zbaveny krevních leukocitů není bez rizika pro pacienta přijímajícího transfuzi. Některá z těchto nebezpečí jsou podrobně popsána v US patentu 4 923 620 a v US PAT. 4 880 548.

V již dříve popsaném odstředovacím postupu pro rozdělení krve do tří základních frakcí, leukocyty jsou přítomny v podstatném množství v obou frakcích: ve frakci nahromaděných červených krvinek a ve frakci plazmy bohaté na krevní destičky. Všeobecně se nyní soudí, že by bylo vysoce žádoucí snížit koncentraci leukocitů v těchto krevních komponentách na nejnižší možnou hodnotu. Zatím není pevné kritérium, ale všeobecně se soudí, že mnoho z nežádoucích účinků transfuze by mohlo být sníženo, pokud by byl snížen obsah leukocitů faktorem asi 100 nebo více dříve, než bude podán pacientovi. Toto přibližné snížení průměrného

celkového obsahu leukocitů v jedné jednotce nahromaděných červených krvinek má být na méně než 1×10^7 a v jednotce plazmy bohaté na krevní destičky nebo koncentrátu krevních destiček na méně než 1×10^6 .

Zařízení, která byla dříve vyvinuta ve snaze dosáhnout tohoto cíle, byla založena na použití lisovaných vláken a byla všeobecně označována jako filtry. Ukazuje se však, že postupy, používající filtraci na základě oddělování podle velikosti, nemohou uspět ze dvou důvodů: za prvé, leukocyty mohou být větší než asi 15 μm (např. granulocity a makrocyty) až do tak malých jako 5 - 7 μm (např. lymfocity). Společně granulocity a lymfocity představují největší část všech leukocitů v normální krvi. Červené krvinky mají průměr asi 7 μm to jest jsou asi stejně velikosti jako lymfocyty jedné ze dvou hlavních tříd leukocitů, které musí být odstraněny. Za druhé, všechny tyto buňky se deformují, takže jsou schopny projít mnohem menším otvorem, než je jejich normální velikost. Z toho vyplývá, že odstranění leukocitů je prováděno hlavně pohlcením na vnitřním povrchu porézního média, než filtrací.

Kvůli vysoké ceně a omezené platnosti krevních komponent bylo pro odstranění leukocitů z biologické tekutiny použito zařízení obsahující porézní médium, které mělo odvést největší možnou část této komponenty, obsažené v dárcovské krvi. Ideální zařízení pro

odstranění leukocitů z biologické tekutiny (např. nahromaděných červených krvinek nebo plazmy bohaté na krevní destičky) by bylo levné, poměrně malé, a schopné rychle zpracovat jednu nebo více jednotek biologické tekutiny (např. dárcovské plne krve), např. za meně než jednu hodinu. V ideálním případě by toto zařízení také snižovalo obsah leukocitů na nejnižší možnou míru a zároveň se vyhnulo výše popsáným problemům. Bylo by asi také žádoucí, aby porézní médium nahromaděných červených krvinek bylo schopné odstranit krevní destičky, stejně jako fibrinogen, fibrinové řetězce, malé tukové kapénky a další komponenty jako jsou mikroshluhy, které mohou být přítomny v krvi.

Jestliže zařízení pro odstranění leukocitů obsahuje porézní strukturu, pak mikrostruktury, gely, fibriny, fibrinogeny a tukové kapénky mají snahu se shlukovat v oblasti pórů a vytvořit ucpávku, která zabrání protékání. Běžné postupy, v nichž filtr pro odstranění leukocitů z nahromaděných červených krvinek je předem uzpůsoben prochazěním soli filtrem za použití nebo bez použití pofilteračního promývání soli jsou nežádoucí, protože objem tekutiny transfuze je neočekávaně zvyšován a tak se může přeplnit pacientův cirkulační systém kapalinou. Ideální zařízení pro odstranění leukocitů by odstraňovalo leukocyty a zminěné další částice s vysokou účinností a bez ucpávání, předchozí-

ho upravování nebo pofiltráčního vymývání.

Preparáty krevních destiček obsahují různá množství leukocitů. Destičkové koncentráty připravované oddělovacím odstředováním krevních komponent bude mít různé úrovně kontaminace leukocyty odpovídající době a velikosti síly, vyvinuté během odstředování. Úroveň kontaminace leukocyty v jednotně filtrovaných konvenčních preparátech krevních destiček od 6 do 10 slítých jednotek je všeobecně na úrovni asi 5×10^8 nebo větší. Bylo předvedeno, že účinnost odstranění leukocitů v mezích od 81 do 85 % je postačující pro snížení dopadu fibrilových reakcí na transfuze krevních destiček. Několik jiných dřívějších studií popisuje snížení alloimunizace a žáruvzdornosti destiček při úrovni kontaminace leukocyty menší než 1×10^7 na jednotku. Pro jednu samotnou jednotku koncentrátu krevních destiček mající průměr kontaminace leukocyty (za běžné praxe) asi 7×10^7 leukocitů, je výsledek po filtraci menší než 1×10^6 leukocitů. Prameny proto navrhují alespoň 2 log (99%) snížení kontaminace leukocyty. Starší prameny navrhují 3 log (99,9%) nebo dokonce 4 log (99,99%), snížení by bylo výrazně výhodnější.

Další žádoucí kritérium pro filtr plazmy bohaté na krevní destičky je omezit ztrátu destiček asi na 15% nebo méně původní koncentrace destiček. Destičky jsou známé pro svou "lepkavost" výraz, odrážející ten-

denci destiček rozptylených v krevní plazmě přilnout k jakémukoliv nefyziologickému povrchu, kterému jsou vystaveny. Za mnoha různých podmínek také silně přilnou jedna ke druhé.

V každém zařízení, které závisí na filtrace pro odstranění leukocitů ze suspenze krevních destiček, bude podstatný kontakt mezi destičkami a vnitřními povrhy sestavy filtru. Sestava filtru musí být taková, aby na ní destičky lnuly minimálně a nebyly významně nepříznivě ovlivněny kontaktem s vnitřním povrchem sestavy filtru.

Definice:

Ve vztahu k vynálezu jsou použity následující definice:

(A) Biologická tekutina. Biologické tekutiny včetně zpracovávaných nebo nezpracovávaných tekutin, které se vztahují k živoucímu organismu, zvláště krev, včetně plné krve, teplé nebo chlazené krve, skladované nebo čerstvé krve; upravované krve jako je krev ředěná fyziologickým roztokem, včetně - ale ne jenom - solí, živinami a/nebo protisrážlivými roztoky; jedna nebo více krevních komponent, jako je krevní destičkový koncentrát, plazma bohatá na destičky, plazma bez destiček, plazma chudá na destičky, plazma nebo nahromad-

děně červené krvinky; analogické krevní produkty, odvozené z krve nebo krevních komponent nebo odvozené z kostní dřeně; červené krvinky oddělené od plazmy a znova rozptýlené ve fyziologické tekutině a destičky oddělené od plazmy a znova rozptýlené ve fyziologické tekutině. Biologická tekutina může obsahovat leukocity nebo může být upravena bez leukocitů. Ve smyslu zde použitém se biologická tekutina vztahuje k výše popsáným látkám k jednoduchým krevním produktům získaným jinými prostředky a s podobnými vlastnostmi.

(B) Jednotka plné krve: Krevní banky ve Spojených Státech obvykle odeberou od dárce asi 450 ml krve do vaku, který obsahuje protisrážlivý prostředek (antikoagulant), aby se zabránilo tomu, že krev vytvori chuchvalce. Množství krve, odebrané dárci, se však případ od případu liší. Zde se jednotkou plné krve míni množství krve, odebrané při jednom odběru.

(C) Jednotka nahromaděných červených krvinek, plazmy bohaté na krevní destičky nebo destičkový koncentrát. Zde se "jednotkou" miní - v souladu s praxí v USA a jednotkou nahromaděných červených krvinek, plazmy bohaté na krevní destičky, koncentrátu krevních destiček nebo destiček ve fyziologické tekutině nebo plazmě - množství odvozené z jedné jednotky plné krve v průběhu jednoho odběru. Typicky se objem jednotky mění. Např. objem jednotky nahromaděných červených kr-

vinek se značně mění v závislosti na hematokritu (objemovém procentu červených krvinek) v odběru čerstvé krve, který se obvykle pohybuje v rozmezí od asi 37% do asi 54%. Původní hematokrit nahromaděných červených krvinek, který se pohybuje v rozmezí od asi 50% do přes 80% závisí částečně na tom, zda výtěžek jedné nebo druhé biologické kapaliny má být minimalizován. Většina jednotek nahromaděných červených krvinek je v rozmezí od asi 170 do asi 350 ml, ale výskyty pod nebo nad těmito hodnotami nejsou neobvyklé. Větší počet jednotek některých krevních komponent, zvláště destiček, může být slit nebo smíchán - většinou smícháním šesti nebo více jednotek.

(D) Tekutina bohatá na destičky: Tekutina bohatá na destičky se vztahuje k jakékoliv biologické tekutině obsahující krevní destičky ze které bylo odstraněno určité množství tekutiny bez krevních destiček tak, aby se v ní zvýšila koncentrace destiček, zejména plazmy bohaté na krevní destičky, ne však výhradně.

(E) Tekutina chudá na destičky: Tekutina chudá na destičky se týká kapaliny bohaté na destičky, ze které bylo určité množství destiček odebráno, jako je tomu u plazmy bez destiček, ale nejen u ní.

(F) Porézní nebo oddělovací médium: Porézním nebo oddělovacím médiem je míňeno porézní médium, kterým jedna nebo více biologických tekutin prochází. Např.

porezní médium nahromaděných červených krvinek může být to, které odstraňuje leukocity z krevní komponenty nahromaděných červených krvinek. Porézní médium koncentrátu krevních destiček nebo plazmy bohaté na krevní destičky se může všeobecně týkat kterehokoliv média, které odstraňuje leukocity z krevních komponent, s výjimkou nahromaděných červených krvinek, t.j. z plazmy bohaté na krevní destičky nebo z koncentrátu krevních destiček. Médium pro zabránění průchodu červených krvinek je porézní médium, které zabraňuje průchod červeným krvinkám, zatímco destičkám průchod umožňuje. Médium pro zabránění průchodu červených krvinek může, ale nemusí, také odstraňovat leukocity z biologické tekutiny (např. z plazmy bohaté na krevní destičky).

Jak bude dále vysvětleno, porézní média pro použití v oblasti biologických tekutin mohou být vytvořena z jakýchkoliv přírodních nebo umělých vláken nebo porézní či propustné membrány (nebo z jiných materiálů s podobnou oblastí povrchu a určitou velikostí porů) kompatibilní s biologickou tekutinou (např. krvi a krevními komponenty..).

Ačkoliv oddělovací médium může zůstat neupraveno, s výhodou se vlákno nebo membrány upravují tak, aby byly ještě účinnější pro oddělování některé komponenty z biologické tekutiny. S výhodou se kritické smáčecí

povrchové napětí různých porézních medií pohybuje v určitých mezích, jak bude dále poznamenáno a jak jim to určuje požadavek na dané použití. Je výhodné, s ohledem na porézní médium plazmy bohaté na krevní destičky, aby potenciál zeta byl také v určitém rozsahu, jak bude dále vysvětleno, a je dán svým určením použití. Porézní povrch média může být také měněn nebo upravován tak, aby se dosáhlo požadovaného povrchového napětí. Např. kritické smáčecí povrchové napětí porézního média plazmy bohaté na krevní destičky se typicky pohybuje v rozmezí nad asi 70 dyn/cm, zatímco pro kritické smáčecí povrchové napětí porézního média nahromaděných červených krvinek jsou typické hodnoty nad asi 53 dyn/cm. Porézní média podle vynálezu mohou být začleněna do vedení mezi kontejnery a mohou být umístěna v pouzdru, které zase může být napojeno na vedení. Zde je použita sestava filtru, zahrnující médium uložené ve vyhovujícím pouzdru. S výhodou porézní médium, je-li uloženo do pouzdra, tvorí nehybné uložení s přesahem na svých koncích.

Porézní médium může být předem vytvarováno, může být vícevrstvé a/nebo může být upraveno tak, aby přizpůsobovalo vlákenný povrch buď před nebo po tvarování vlákenné vrstvy. Přednostně se upravuje povrch vláken před vytvořením vlákenné vrstvy, protože po lisování za tepla se získá soudržnější, silnější výrobek kvůli

vytvoření spojitého filtračního prvku.

Porezní médium může být předem tvarováno a sestaveno do jakéhokoliv výhovujícího tvaru, jako je plôchy list, vlnový list, kotouč, dutý filtr nebo membrána.

(G) Objem dutin je celkový objem všech porù v porézním médiu. Objem dutin je vyjádřen dále jako procento skutečného objemu porezního média.

(H) Měření plochy vlákenného povrchu a průměrného průměru vláken: Podle vynálezu užitečný způsob měření plochy vlákenného povrchu - např. pomocí absorbce plynu - je obecně nazýván měření "BET". Může být použita povrchová plocha tavených foukanych vláken. Pro výpočet průměrného průměru vláken při metodě PBT, jako na příklad:

$$\text{Celkový objem vláken v 1 gramu} = \frac{1}{1,38} \text{ cm}^3$$

(kde $1,38 = \text{hustota vláken PBT, g/cm}^3$.)

$$\text{odtud } \frac{\pi d^2 L}{4} = \frac{1}{1,38} \quad (1)$$

$$\text{povrch vláken je } \pi d L = A_r \quad (2)$$

$$\text{dělením rovnice (1) rovnicí (2)} \quad \frac{d}{4} = \frac{1}{1,38 A_r}$$

$$a \quad d = \frac{4}{1,38 A_r} = \frac{2,9}{A_r}, \text{ t.j. } (0,345 A_r)^{-1}$$

kde l = celková délka v cm jednoho gramu vláken

d = průměrný průměr vláken v centimetrech

a A_f = plocha vlákenného povrchu v cm^2/g

Jestliže jednotkami d jsou mikrometry, jednotkami A_f se stanou m^2/g (čtvereční metry na gram), což bude užíváno dále.

(I) Kritické smáčecí povrchové napětí jak je popsáno v USA PAT 4 888 548, kritické smáčecí povrchové napětí porézního média může být určeno aplikováním série jednotlivých kapalin s povrchovým napětím v rozmezí od 2 do 4 dyn/cm na jeho povrch a pozorováním, jak pohlcuje nebo nepohlcuje každou z těchto kapalin v průběhu času. Kritické smáčecí povrchové napětí porézního média v jednotkách dyn/cm je definováno jako střední hodnota povrchového napětí kapaliny, která je absorbována a povrchového napětí sousedního povrchu kapaliny, která nebyla absorbována v předem dané délce času. Hodnoty absorbované a neabsorbované závisí zásadně na charakteru povrchu materiálu, z kterého je porézní médium uděláno a druhotně na charakteristice velikosti póru porézního média.

Kapaliny s povrchovým napětím menším než je kritické smáčecí povrchové napětí porézního média budou médium při kontaktu spontánně vlhčit a jestliže póry média jsou vnitřně propojeny, kapalina bude médiem snadno protékat. Tekutiny o povrchovém napětí vyšším,

než je kritické smáčecí povrchové napětí porézního média nemohou vůbec protékat při nízkém rozdílu tlaků nebo mohou téci nerovnoměrně při dostatečně vysokém rozdílu tlaků, který by protlačil tekutinu porézním médiem. Pro porézní médium, které je použito pro výrobu plazmy bohaté na krevní destičky je výhodné, když kritické smáčecí povrchové napětí se udržuje v rozmezí nad asi 70 dyn/cm. Pro porézní médium používané pro výrobu nahromaděných červených krvinek se doporučuje, aby kritické smáčecí povrchové napětí bylo udržováno v rozmezí asi nad kritickým smáčecím povrchovým napětím neupraveného polyesterového vlákna (52 dyn/cm) např. nad asi 53 dyn/cm, a ještě lépe nad asi 60 dyn/cm.

(J) Obecný postup při měření potenciálu zeta: Zeta potenciál byl měřen za použití vzorku ustříženého z trubky tkaniny 1/2 palce tlusté. Zeta potenciál byl měřen tak, že vzorek byl vložen do držáku akrylového filtru, který držel vzorek vysutě mezi dvěma mřížkami z platinového drátu 100 x 100 ok (t.j. 100 drátů na palec v každém směru). Oka byla připojena pomocí měděného drátu k vývodům volt-ohm metru model 3360 Triplet Corporation. Při tom oko vzorku na horní straně (ve smyslu proudění) bylo spojeno s kladnou svorkou měřidla. Tlumivý roztok pH byl proléván vzorkem za použití rozdílového tlaku 45 palců vodního sloupce držákom

filtru a vytékající tekutina byla sbírana. Pro měření při pH 7 byl tlumivý roztok vyroben přidáním 6 ml tlumivé kapaliny o pH 7 (Fisher scientific Co. katalog č. SB 108-500) a 5 ml tlumivé kapaliny o pH 7,4 (Fisher scientific Co. katalog č. SB 110-500) do 1 litru deionizované vody bez pyrogenu. Pro měření při pH 9, byl tlumivý roztok vyroben přidáním 6 ml tlumivé kapaliny o pH 9 (Fisher scientific Co. katalog č. SB 114-500) a 2 ml tlumivé kapaliny o pH 10 (Fisher scientific Co. katalog č. SB 116-500) do jednoho litru deionizované vody bez pyrogenu. Elektrický potenciál na držáku filtru byl měřen během průtoku. Pro stabilizaci potenciálu bylo třeba asi 30 sekund průtoku a byl opraven na polarizaci buněk tak, že z něj byl odečten elektrický potenciál naměřený poté, co byl průtok zastaven. V průběhu průtoku kapaliny bylo pH měřeno pH metrem za použití modelu Cole-Parmer J-5594-10 výbaveného řadovým modelem sondy J-5993-90. Vodivost kapaliny byla měřena pomocí modelu Cole-Parmer J-1481-60 měřidlem vodivosti vybaveného modelem J-1481-66 buňky vodivosti toku. Pak byla polarita voltmetru obrácena a vytékající kapalina se nechala protékat zpět držákem filtru za použití jiného tlaku o velikosti 45 palců vodního sloupce. Za prvního měření elektrický potenciál měřený v průběhu toku byl opraven na polarizaci buněk tak, že z něj bylo odečteno elektrické napětí, naměřené poté.

co byl průtok zastaven. Průměr těchto dvou opravených potenciálů byl vzat jako potenciál proudění.

Zeta potenciál média byl odvozen z potenciálu proudění použitím následujícího vztahu (J.T.Davis et al., Interfacial Phenomena, Academic Press, New York, 1963):

$$\text{Zeta potenciál} = \frac{4 \pi \eta}{D P} \cdot E_s \lambda$$

kde η je viskozita protékajícího roztoku, D je jeho dielektrická konstanta, λ je jeho vodivost, E_s je potenciál proudění a P je pokles tlaku ve vzorku během průtoku. V těchto zkouškách množství $4 \pi \eta / D P$ se rovnalo 0,800.

(K) Funkční biomedikální zařízení, jak je zde použito může být cokoliv z množství kanálků, kontejnerů, zařízení nebo sestav, v nichž je přítomná biologická tekutina a/nebo plyn a/nebo kde se může shromažďovat nebo upravovat nebo kam má být přemístěna dříve, než se použije v zařízení. Příklad funkčního biomediálního zařízení obsahuje sestavu filtru, jako je sestava pro odstraňování leukocytů, nebo sestava pro zadržení červených krvinek, oddělovací zařízení, jako je zařízení pro koncentrování krevních destiček, přednostně zařízení neodstředující; zařízení pro odstraňo-

vání bublin plynu, čerpadlo a propojení. Funkční biomedikální zařízení může také zahrnovat zařízení pro odstranění biologických kontaminací, jako je komora vysoce intenzivního světelného vlnění nebo zařízení pro vzorkování biologické tekutiny.

(L) Připojení se týká jakékoliv konstrukce použité pro vytvoření spojů nebo pro spojení jedné části s jinou částí. Toto spojení ustavuje cestu toku různými prvky zařízení. Propojení, zde použité, se týká průnikových spojení, jako je bodec, trubka, jehla; a sdružovacích spojení jako je šroubové spojení, tření nebo spojení, která jsou pevně spojena dohromady.

(M) Plyn: Zde se plynem míní jakákoliv plynná látka jako je vzduch, sterilovaný vzduch, kyslík, kysličník uhličitý a podobně. Rozumí se však, že vynález není omezen typem použitého plynu.

(N) Tangenciální průtoková filtrace, tak jak je zde používána, se rozumí průchod nebo cirkulace biologické tekutiny převážně paralelním nebo tangenciálním směrem k povrchu oddělovacího média.

Podstata vynálezu

Zařízení podle vynálezu je kde biologická tekutina je přiváděna z prvního kontejneru do prvního funkčního biomedikálního zařízení, které obsahuje médium

pro zadržení červených krvinek a kde biologická tekutina je převáděna z prvního kontejneru do druhého funkčního biomediálního zařízení.

Podle jiného způsobu provedení se jedná o zařízení pro zpracování biologické tekutiny podle vynálezu, kde horní vrstva biologické tekutiny je převáděna do prvního funkčního biomediálního zařízení obsahujícího médium pro zadržení červených krvinek a usazená vrstva biologické tekutiny je odváděna do druhého funkčního biomediálního zařízení.

Vynález zahrnuje zpracování biologické tekutiny pro neodstředivé oddělení alespoň jedné komponenty z biologické tekutiny např. zpracování plazmy bohaté na krevní destičky k získání plazmy a koncentrátu krevních destiček nebo oddělení plazmy z plné krve. Způsob a zařízení podle vynálezu využívá oddělovacího média, které umožňuje průchod jedné komponenty biologické tekutiny jako je plazma, ale zabrání průchodu jiných komponent jako jsou krevní destičky nebo červené krvinky tímto médiem, čímž vyloučí nutnost tvrdého odstředování jako jedné výrobní operace. Tangenciální průtok biologické tekutiny, paralelní s horním průtočným povrchem oddělovacího média, dovoluje průchod plazmy médiem, zatímco snahu buňkových komponent nebo destiček nalepit se na povrch média odstraní a tak přispívá k zamezení průchodu destiček oddělovacím mé-

diem. V hydrodynamice toku paralelně k povrchu se skutečně získává názor, že během toku paralelně k povrchu, destičky vyvíjejí spin, který způsobuje, že se oddělují od povrchu.

V souladu s ještě jiným provedením vynálezu je zařízení pro zpracování biologické tekutiny vybaveno prostředky pro odstranění plynu z různých součástí zařízení.

V souladu s dalším provedením podle vynálezu je zařízení provedeno tak, že získání zpět biologické tekutiny zachycené nebo zbylé v různých částech zařízení je maximalizováno buď působením objemu plynu na zachycenou nebo zbytkovou biologickou tekutinu tak, že ji protláčí těmito součástmi až do určeného kontejneru nebo do funkčního biomedičního zařízení nebo zbytkovou kapalinu do určeného kontejneru nebo funkčního biomedičního zařízení dostane pomocí rozdílu tlaku (např. gravitačním spádem, tlakovou manžetou, odsátem a pod.).

Způsob a zařízení podle vynálezu dále umožňuje provést odstranění leukocitů z biologické tekutiny (např. nahromaděných červených krvinek nebo plazmy bohaté na krevní destičky) současně s jejím zpracováním. Jak je biologická tekutina převáděna z jednoho kontejneru do druhého kontejneru, jsou leukocyty odstraněny příslušným funkčním biomedičním zařízením a leukoci-

tá zbavená tekutina je shromážděna v příslušném kontejneru. V souladu s vynálezem zajišťuje zařízení zpracování biologické tekutiny jako plné krve na plazmu bohatou na krevní destičky a nahromaděné červené krvinky. Plazma bohatá na krevní destičky je zbavena leukocitů tak, že se vloží mezi sběrný krevní vak a první satelitní vak alespoň jedno funkční biomedikální zařízení obsahující alespoň jedno porézní médium pro odstranění leukocitů z plazmy bohaté na krevní destičky; nahromaděné červené krvinky jsou zbaveny leukocitů tak, že se vloží mezi sběrný krevní vak a druhý satelitní vak alespoň jedno funkční biomedikální zařízení obsahující alespoň jedno porézní médium pro odstranění leukocitů z nahromaděných červených krvinek.

Zařízení podle vynálezu také zahrnuje odstředování, kde jedno (nebo obě) z vložených funkčních biomedikálních zařízení obsahujících sestavy filtrů pro zachycení leukocitů je sestaveno v součinnosti s nádobou odstředivky takovým způsobem, že funkční biomedikální zařízení, porézní média která obsahuje, stejně jako kontejnery nejsou poškozeny velkými silami, vznikajícími během odstředování.

Přehled obrázků na výkresech

Na obr. 1 je provedení zařízení pro zpracování biologické tekutiny podle vynálezu, kde je biologická tekutina rozdělována na komponenty odstředováním. Na obr. 2 je další provedení zařízení pro zpracování biologické tekutiny podle vynálezu, obsahující neodstředivé oddělovací zařízení. Na obr. 3 je nakresleno zařízení podle vynálezu, vybavené prostředky pro přívod a odvod plynu. Obr. 4 představuje perspektivní pohled na sestavu filtru, nádobu odstředivky a držák k zajištění správné polohy sestavy filtru v nádobě. Obr. 5 je boční pohled na zařízení podle vynálezu. Obr. 6 je řez zařízením podle vynálezu, ukazující první cestu průtoku kapaliny oddělovacím zařízením. Obr. 7 je řez podle linie A-A z obr. 6, obr. 8 je řez podle linie B-B z obr. 6. Obr. 9 je řez zařízením podle vynálezu, ukazující druhou cestu toku kapaliny v oddělovacím zařízení, obr. 10 je řez podél linie C-C z obr. 9 a obr. 11 je řez podél linie D-D z obr. 9.

Příklady provedení vynálezu

Vynález obsahuje zařízení pro zpracování biologické tekutiny, které sestává z prvního a druhého kontejneru a z vedení spojujícího tyto kontejnery a z alespoň jednoho třetího kontejneru a vedení, spojujícího první kontejner a třetí kontejner a má mezi prvním a třetím kontejnerem umístěno alespoň jedno první funkční biomedikální zařízení obsahující alespoň jedno porézní médium a má mezi prvním a druhým kontejnerem alespoň jedno sekundární funkční biomedikální zařízení obsahující alespoň jedno porézní médium. První funkční biomedikální zařízení může obsahovat médium pro odstranění leukocitů, médium pro zabránění průchodu červených krvinek, sestavu obsahující médium pro odstranění leukocitů a médium pro zabránění průchodu červených krvinek nebo kombinaci těchto medií. Druhé funkční biomedikální zařízení může obsahovat médium pro odstranění leukocitů, které může podle volby zahrnovat filtrační prvek mikroshluků a/nebo prvek předfiltrace gelu.

Zařízení pro zpracování biologické tekutiny podle vynálezu obsahuje první kontejner, první funkční biomedikální zařízení, obsahující médium pro zabránění průchodu červených krvinek, přičemž toto první funkční biomedikální zařízení je v součinnosti s prvním kon-

tejnerem a určuje první cestu toku; druhé funkční biomedikální zařízení, obsahující médium pro odstranění leukocitů které je v součinnosti s prvním kontejnerem a určuje druhou cestu toku.

Podle tohoto příkladu provedení zařízení pro zpracování biologické tekutiny podle vynálezu obsahuje první kontejner na biologickou tekutinu v součinnosti s prvním funkčním biomedikálním zařízením, obsahujícím médium pro zabránění průchodu červených krvinek a pak třetí a podle výběru i čtvrtý ukládací kontejner. První kontejner je také v součinnosti s druhým funkčním biomedikálním zařízením a pak s druhým ukládacím kontejnerem.

V jiném příkladu provedení je zařízení pro zpracování biologické tekutiny podle vynálezu provedeno tak, že biologická tekutina je přiváděna z prvního kontejneru do prvního funkčního biomedikální zařízení obsahujícího médium pro zabránění průchodu červených krvinek a pak do třetího a eventuálně čtvrtého ukládacího kontejneru. Biologická tekutina je také přiváděna z prvního kontejneru do druhého funkčního biomedikálního zařízení a pak do druhého ukládacího kontejneru.

V dalším příkladu provedení podle vynálezu zařízení pro zpracování biologické tekutiny obsahuje první a druhý kontejner, tyto kontejnery jsou navzájem propojeny vedením a funkční biomedikální zařízení obsahu-

jící alespoň jedno porézní medium pro odstranění leukocitů z nahromaděných červených krvinek jehož kritické smáčecí povrchové napětí je větší než asi 53 dyn/cm.

Způsob zpracování biologické tekutiny podle vynálezu sestává z převádění biologické tekutiny z prvního kontejneru do prvního funkčního biomediální zařízení obsahujícího médium pro zabránění průchodu červených krvinek a z převádění biologické tekutiny z prvního kontejneru do druhého funkčního biomediálního zařízení.

Příklad způsobu zpracování biologické tekutiny podle vynálezu zahrnuje převádění horní vrstvy biologické tekutiny z prvního kontejneru do prvního biomediálního zařízení, obsahujícího médium pro zabránění průchodu červených krvinek a z převádění usazené vrstvy biologické tekutiny z prvního kontejneru do druhého funkčního biomediálního zařízení.

Příklad provedení zařízení pro zpracování biologické tekutiny podle vynálezu je nakreslen na obr. 1. Celé zařízení 10 pro zpracování biologické tekutiny může obsahovat první kontejner nebo sběrný vak 11, jehlu nebo trubičku 1, přizpůsobenou pro zavedení do žilní dárce, sestavu 12 pro zabránění průchodu červených krvinek, sestavu filtru 13 pro odstranění leukocitů, třetí kontejner 41, čtvrtý kontejner 42, sestavu

17 pro odstranění leukocitů z nahromaděných červených krvinek a druhý kontejner 18. Každé z těchto funkčních biomedikálních zařízení nebo kontejnerů mohou být navzájem propojeny potrubím, s výhodou pružnými trubičkami 20, 21, 25, 26, 27 nebo 28. Uzávěr, ventil nebo přepouštěcí a přepojovací prvky nebo trubičky (nezobrazeno) mohou být rovněž umístěny v potrubí nebo ve sběrných a/nebo satelitních vacích, popřípadě mohou být použity vnější svorky. Tento uzávěr (uzávěry) se otevře, má-li tekutina proudit mezi vaky.

Tak jak ukazuje obr. 1 sběrný vak 11 (obsahující horní vrstvu 31 a usazenou vrstvu 32, je kapalně propojen se sestavou 12 pro zabránění průchodu červených krvinek, se sestavou 17 pro oddělení leukocitů z nahromaděných červených krvinek a s příslušným potrubím 20, 25. Sestava filtru 13 pro odstranění leukocitů z nahromaděných červených krvinek je kapalně propojena potrubím 21 se sestavou 12 pro zabránění průchodu červených krvinek a je také propojena potrubím 27 se třetím kontejnerem 41. Tento kontejner je dále propojen potrubím 28 se čtvrtým kontejnerem 42.

Jakýkoliv počet a kombinace funkčních biomedikálních zařízení je vhodný. Odborníci v daném oboru mohou objevit další možnosti provedení a kombinaci popsáного vynalezu, které ovšem spadají také do předmětu vynalezu.

Vynález rovněž zahrnuje způsob zpracování biologické tekutiny obsahující převedení biologické tekutiny z prvního kontejneru do prvního funkčního biomediálního zařízení, obsahujícího médium pro zabránění průchodu červených krvinek, kterým biologická tekutina prochází určenou první cestou toku a převod biologické tekutiny z prvního kontejneru do druhého funkčního biomediálního zařízení, obsahujícího médium pro odstranění leukocitů, kterým biologická tekutina prochází určenou druhou cestou toku.

V jiném příkladu provedení nakresleném na obr. 2 je jiná oddělovací sestava. Příklad zařízení zpracujícího krev, nakresleného na obr. 2, obsahuje oddělovací sestavu neodstředovacího typu a je obecně podobné zařízení pro zpracování biologické tekutiny podle vynálezu z obr. 1 s výjimkou toho, že má přídavné funkční biomediální zařízení 14 (např. neodstředovací oddělovací zařízení). Třetí kontejner 15, čtvrtý kontejner 16 a vedení 22, 23 a 24. Toto funkční biomediální zařízení 14 je kapalně propojeno se sestavou 13 pro odstranění leukocitů, s třetím kontejnerem 15 a čtvrtym kontejnerem 16.

Podle jiného příkladu provedení je zařízení pro zpracování biologické tekutiny podle vynálezu vybaveno prvním kontejnerem pro biologickou tekutinu, napojenym na třetí funkční biomediální zařízení, které obsahuje

neodstředovací oddělovací zařízení, jež je ve spojení s třetím podle výběru i se čtvrtym ukládacím kontejnery; druhým ukládacím kontejnerem, napojeným na první kontejner; prvním funkčním biomedikálním zařízením umístěným mezi první kontejner a třetí funkční biomedikální zařízení a na ně napojeným, přičemž první funkční biomedikální zařízení obsahuje alespoň jedno médium pro odstranění leukocitů, médium pro zabranění průchodu červených krvinek, nebo jejich kombinaci; a druhé funkční biomedikální zařízení umístěné mezi první kontejner a druhý ukládací kontejner, obsahující médium pro odstranění leukocitů, které může podle výběru obsahovat prvek filtru na mikroshluhy a/nebo prvek pro předfiltrování gelu.

kálním zařízením, obsahujícím médium pro odstranění leukocitů a pak přechazení biologické tekutiny do druhého ukládacího kontejneru.

Podle ještě jiného příkladu provedení zařízení pro zpracování biologické tekutiny podle vynálezu obsahuje první kontejner pro biologickou tekutinu ve spojení s třetím funkčním biomedikálním zařízením, obsahujícím neodstředivé oddělovací zařízení, které je ve spojení s třetím a dle výběru s čtvrtým ukládacím kontejnérarem; druhý ukládací kontejner ve spojení s prvním kontejnerem; první funkční biomedikální zařízení umístěné mezi první kontejner a třetí funkční biomedikální zařízení a s nimi propojené, přičemž první funkční biomedikální zařízení obsahuje alespoň dvě média pro odstranění leukocitů, médium pro zabránění průchodu červených krvinek a kombinované médium pro odstranění leukocitů a současně pro zabránění průchodu červených krvinek; a druhé funkční biomedikální zařízení, umístěné mezi první a druhý kontejner, obsahující médium pro odstranění leukocitů.

Dále způsob zpracování biologické tekutiny sestává z procházení biologické tekutiny z prvního kontejneru funkčním biomedikálním zařízením obsahujícím alespoň dvě média pro odstranění leukocitů, médium pro zabránění průchodu červených krvinek a kombinované médium pro odstranění leukocitů a pro zabránění průchodu

červených krvinek; následné procházení biologické tekutiny třetím funkčním biomediálním zařízením, obsahujícím neodstředivé oddělovací zařízení; pak přecházení biologické tekutiny do třetího a dle výběru čtvrtého ukládacího kontejneru; procházení biologické tekutiny v prvním kontejneru druhým funkčním biomediálním zařízením obsahujícím médium pro odstranění leukocitů do druhého ukládacího kontejneru.

V dalším příkladu provedení nakresleném na obr. 3, může vynález také obsahovat alespoň jeden přívod plynu a/nebo vývod plynu např. zařízení na obr. 1 a 2 může také zahrnovat přívody plynu a vývody plynu tak, jak ukazuje obr. 3. Zařízení z obr. 3 zahrnuje dvě sady přívodu a vývodu plynu, ve spojení se dvěma funkčními biomediálními zařízeními. Přívod 53 plynu a vývod 54 plynu jsou příslušně zařazeny před nebo za sestavy filtru 13 pro odstranění leukocitů z plazmy bohaté na krevní destičky a podobně přívod 51 plynu a odvod 52 plynu jsou příslušně zařazeny před nebo za sestavy 17 pro odstranění leukocitů z nahromaděných červených krvinek.

Zařízení pro zpracování biologické tekutiny podle vynálezu obsahuje první kontejner a druhý kontejner a jejich vzájemné propojení; alespoň jeden třetí kontejner a vzájemné propojení prvního kontejneru s třetím kontejnerem; přičemž mezi prvním kontejnerem

a třetím kontejnerem je umístěno alespoň jedno funkční biomedikální zařízení obsahující médium pro zabránění průchodu červených krvinek; přičemž mezi prvním kontejnerem a třetím kontejnerem nebo mezi prvním kontejnerem a druhým kontejnerem je umístěn alespoň jeden vstup nebo výstup plynu.

Způsob zpracování biologické tekutiny podle vynálezu obsahuje procházení biologické tekutiny z prvního kontejneru prvním funkčním biomedikálním zařízením, obsahujícím médium pro zabránění průchodu červených krvinek; a pak procházení biologické tekutiny do třetího a dle výběru čtvrtého ukládacího kontejneru; a přecházení biologické tekutiny z prvního kontejneru do druhého ukládacího kontejneru; přičemž přecházení biologické tekutiny do alespoň jednoho z obou ukládacích kontejnerů t.j. druhého nebo třetího, zahrnuje buď vypuzování plynu ze zařízení pro zpracování biologické tekutiny vývodem plynu nebo přiváděním plynu do zařízení pro zpracování biologické tekutiny přívodem plynu.

Funkce zařízení pro zpracování biologické tekutiny podle vynálezu může být popsána následovně: Biologická tekutina je umístěna do prvního kontejneru nebo sběrného vaku, kde se zpracování provádí. Např. biologická tekutina může být odstředována, aby se vytvořila horní vrstva a vrstva sedimentu. Horní vrstva může být

přemístěna z prvního kontejneru do jiného kontejneru přes funkční biomedikální zařízení (např. obsahující médium pro zabránění průchodu červených krvinek). Vrstva usazeniny v prvním kontejneru může přejít do jiného kontejneru po projití dalším funkčním biomedikálním zařízením (např. obsahujícím médium pro odstranění leukocitů).

Jak je vidět z obrázku, biologická tekutina (např. dárcovská krev) je přijímaná přímo do sběrného vaku 11. Sběrný vak 11 s nebo bez dalších prvků zařízení může pak být odstředován za účelem rozdělení biologické tekutiny na horní vrstvu 31 a usazenou vrstvu 32. Po odstředování, je-li použita plná krev, je horní vrstva principiálně plazma bohatá na krevní destičky a usazená vrstva jsou nahromaděné červené krvinky. Biologická tekutina může být převedena ze sběrného vaku oddeleně, zvlášt horní vrstva a zvlášt usazená spodní vrstva. Je možné umístit svorku nebo něco podobného mezi sběrný vak 11 a pružné trubičky 25 nebo do potrubí, aby bylo možné zabránit vytekání horní vrstvy z otvoru nesprávne trubky.

Pohyb biologické tekutiny zařízením je způsoben udržováním rozdílného tlaku mezi sběrným vakem a mísitrem určení biologické tekutiny (t.j. kontejnerem jako je satelitní vak nebo jehla na konci vedení). Zařízení podle vynálezu lze využít v běžných zařízeních pro

vytváření rozdílu tlaku, jako jsou např. čerpadla. Jako příklad prostředku pro ustavení tohoto rozdílu tlaku může být tlaková výška, vyvíjení tlaku na sběrný vak (např. rukou nebo tlakovou manžetou), nebo umístěním jiného kontejneru (např. satelitního vaku) v komoře (např. vakuové komoře), která ustaví rozdíl tlaku mezi sběrným vakem a tím jiným kontejnerem. Do rozsahu vynálezu by také spadalo čerpadlo, které vyvíjí v podstatě stejný tlak v celém sběrném vaku.

Jak biologická tekutina přechází z jednoho vaku do dalšího, může procházet alespoň jedním funkčním biomedikálním zařízením které obsahuje alespoň jedno porézní médium. Typické je, jestliže biologická tekutina je vrchní vrstva (např. plazma - bohatá na krevní destičky) může procházet ze sběrného vaku jedním nebo více zařízeními nebo sestavami obsahujícími jedno nebo více porézních médií - médium pro odstranění leukocitů, médium pro zabránění průchodu červených krvinek, porézní médium, které kombinuje médium pro zabránění průchodu červených krvinek s médiem pro odstranění leukocitů v jednom porezním médiu nebo medium pro odstranění leukocitů a medium pro zabránění průchodu červených krvinek v sériích. Ve výhodném provedení, jestliže biologická kapalina je vrchní vrstva jako je plazma bohatá na krevní destičky, tato vrchní vrstva prochází médiem pro zabránění průchodu červených krvi-

nek a pak médiem pro odstranění leukocitů. Vrchní vrstva teče, dokud červené krvinky nepřijdou do kontaktu s médiem pro zabránění průchodu červených krvinek a tok je zastaven. Horní vrstva, která je pak zbavena leukocitů po průchodu médiem pro odstranění leukocitů, může být odvedena ze zařízení a příslušné komponenty mohou být dále zpracovávány.

Jestliže je zpracovávaná biologická tekutina usazenou vrstvou (např. nahromaděné červené krvinky), může procházet ze sběrného vaku do svých příslušných satelitních vaku přes alespoň jedno zařízení nebo sestavu obsahující alespoň jedno porézní médium vhodné pro tuto usazenou vrstvu. Sběrný vak 11, obsahující nyní hlavně červené krvinky, je vystaven působení rozdílu tlaků, jak již bylo popsáno dříve, za účelem smočení tekutinou sestavy 17 pro odstranění leukocitů z nahromaděných červených krvinek a pro umožnění toku. Jak nahromaděné červené krvinky přechází ze sběrného vaku do satelitního vaku nahromaděných červených krvinek mohou procházet alespoň jedním zařízením nebo sestavou, obsahující alespoň jedno porézní médium pro nahromaděné červené krvinky.

Jak bylo dříve poznamenáno, zařízení nakreslené na obr. 2 je podobné zařízení, které bylo dříve popsáno na obr. 1 s výjimkou přídavné oddělovací sestavy, která zahrnuje neodstředivé oddělovací zařízení 14.

ktere je vloženo mezi sestavu filtru pro oddělování leukocitů z plazmy bohaté na krevní destičky a třetí kontejner. A dále, liší se od zařízení nakresleného na obr. 1 tím, že třetí a čtvrtý kontejner nejsou navzájem propojeny potrubím. Při použití tohoto zařízení může vrchní vrstva (např. plazma bohatá na krevní destičky) procházet médiem pro odstranění leukocitů a pak procházet neodstředivým oddělovacím zařízením 14, kde může být zpracována a rozdělena do komponent které jsou odděleně odváděny do třetího kontejneru 15 a čtvrtého kontejneru 16. Jestliže vrchní kapalina je plazma bohatá na krevní destičky, pak může být rozdělena na plazmu a koncentrát krevních destiček, jak plazma bohatá na krevní destičky prochází neodstředivým oddělovacím zařízením.

Za jistých okolností může být žádoucí maximálně využít zbytku biologické tekutiny, která zůstala zachycena na vstupu a v různých součástech zařízení pro zpracování biologické tekutiny podle vynálezu. Např. za běžných podmínek a při použití běžného zařízení, biologická tekutina bude ze systému odváděna, dokud není tok zastaven, což může být když např. polovina vaku je vyprázdněna. V jednom provedení podle vynálezu je zbytková tekutina dále zpracovávána zařízením za pomocí aspoň jednoho vstupu plynu a/nebo vystupu plynu. Příklad takové sestavy je uveden na obr. 3.

Zajistuje mnohem dokonalejší vyprázdnění kontejneru nebo funkčního biomediálního zařízení. Jakmile je dokonale vyprázdněn kontejner nebo funkční biomediální zařízení, tok je zastaven automaticky.

Jiné provedení zařízení podle vynálezu také obsahuje držák, který zajistuje, aby funkční biomediální zařízení obsahující sestavu filtru nebo jednu či více částí této sestavy, v průběhu odstředování setrvaly na svém místě, takže nejsou poškozeny tlaky, vznikajícími v průběhu odstředování.

Tento příklad provedení podle vynálezu bude lépe objasněn pomocí obrázku 4. Během odstředování, kdy jsou červené krvinky koncentrovány u dna sběrného vaku, mohou vznikat síly až 5000 x větší než je gravitační síla (5000 G). Proto je sběrný vak s výhodou pružný, stejně jako ostatní vaky, což jim umožňuje rozložit se u dna a kolem stěn nádoby 120 odstředivky, takže vaky samy jsou vystaveny malému nebo žádnému napětí.

V kontrastu k pružnosti a poddajnosti vaku a potrubí, porezní medium je většinou uloženo v pevném plastиковém pouzdru, (kombinaci těchto médií nazývame sestavou filtru). Pouzdro porezního média nahromaděných červených krvinek je obecně většího rozměru než pouzdro porézního media plazmy bohaté na krevní destičky a je proto vystaveno většimu nebezpečí, že bude

v průběhu odstřeďování trpět nebo se dokonce poškodí. Např. typická sestava filtru nahromaděných červených krvinek může vážit okolo 20 gramů (asi 0,04 libry), ale její účinná hmotnost může být 5000 x větší t.j. kolem 200 liber v podmínkách odstřeďování o 5000 G. V běžném odstřeďovacím zařízení je proto velmi obtížné vyhnout se popraskání plastikového pouzdra. Dokonce i při velmi pečlivém uložení sestavy filtru nahromaděných červených krvinek v nádobě odstředivky je pravděpodobné, že dojde k poškození plastikových potrubí nebo vaků. Dále, není žádoucí zvětšovat nádobu odstředivky pro uložení sestavy filtru do nádoby pro odstřeďování, poněvadž to nepředstavuje jen větší rozměr a větší cenu odstředivky, ale vyžádalo by si to rovněž vyškolení mnoha techniků, kteří tuto výrobu provádějí, aby dokázali odborně shromažďovat sady krevních vaků do nových typů nádob odstředivek. Z toho vyplývá, že je žádoucí, aby nové krevní kolekce a výrobní zařízení nebo sada byly použitelné v existujících nádobách odstředivek. Podle vynálezu je výhodné uložení sestavy filtru nahromaděných červených krvinek mimo působení největších sil, nejlépe vně, nebo alespoň částečně vně nádoby odstředivky tak, jak je nakresleno na obr. 4.

Na obr. 4 nádoba 120 zobrazuje nádobu, jak je použita v běžné praxi krevních bank. Tyto nádoby jsou typicky konstruovány s těžkými stěnami z vysokopevnos-

plocha porézního média byla v zásadě kolmá ke gravitační síle vybužené v průběhu odstředování. Tedy držák a sestava filtru měly být umístěny na nebo v nadobě odstředivky, aniž by narušovaly normální volný otáčivý pohyb nádoby 120 v průběhu rotace odstředivky.

Protože sestava pro odstranění leukocitů z plazmy bohaté na krevní destičky je poměrně malá a velmi lehká, může být umístěna v nadobě s krevními vaky a potrubím. V jiném provedení podle vynálezu drážka 124 může být upravena tak, aby držela více než jednu sestavu filtru např. obě sestavy filtru nahromaděných červených krvinek a plazmy bohaté na krevní destičky.

V jiném příkladu provedení může být použit větší držák pro přidržování první sestavy filtru a druhý držák, přidržující druhou sestavu filtru, může být uložen na prvním držáku a sestavě filtru. Odbornici pochopí, že k zajištění těchto funkcí mohou být použity různé návrhy sestav a/nebo prostředků.

V souladu s vynálezem by měly sestavy pro zpracování biologické tekutiny vydržet tvrdé podmínky při sterilizaci a odstředování, sestavající běžně z radiacní sterilizace (při asi 2,5 Megaradů) a/nebo zpracování v autoklávu (při asi 110°C do asi 120°C po dobu od 15 do 60 minut) a/nebo odstředování (běžně kolem 2500 až 3500 G po dobu od 5 do 15 minut, ovšem v závislosti na tom, která komponenta biologické tekutiny

tní oceli, které mají otvor 121, kterým se vkladají krevní vaky, jejich satelitní vaky a potrubí, které je vzájemně spojuje. Držák 122 použity k přidržování sestavy filtru může být z vysokopevnostního materiálu, přednostně z kovu, nebo kovové slitiny, nejvíce lze doporučit titan nebo nerezovou ocel pro jejich pevnost a snadnost jejich údržby ve zdravotnických podmínkách. Spodní část 123 držáku 122 je vytvořena tak, aby těsně zapadala do otvoru 121 s výhodou do hloubky asi 0,5 do asi 1 cm. Pro umístění a/nebo udržování držáku 122 v nádobě 120 mohou být použity pružné svorky nebo jiné prostředky. Drážka 124, vytvořená v horní části držáku 122 je určena pro uložení výstupního kanálku 125 sestavy filtru 114 a k tomu, aby umožnila spodní části sestavy 114 filtru spočítout na plochém horním povrchu držáku 122 sousedícím s drážkou 124. Střední část 126 drážky 124 může být tvarována tak, aby kanálek 125 sestavy 114 filtru zapadl těsně alespoň do části drážky 124. Konce drážky 124 jsou s výhodou zmenšeny ve své šířce, takže pružné potrubí 112, napojene na vstup a výstup sestavy 114 filtru, je pevně zachyceno, čímž pomáhá ustavit sestavu 114 filtru při ukládání na držák 122. Nepodepřené části pružného potrubí 112 pak klesnou do nádoby ve spojení s vyrovnanou sadou krevní kolekce, kterou nádoba již obsahuje. Je výhodnější, když držák 122 přidržuje sestavu 114 filtru tak, aby

je určena k maximálnímu vytěžení. Odstředování může být kolem 5000 G po dobu asi od 10 do 20 minut).

Kontejnery používané v zařízení pro zpracování biologické tekutiny mohou být konstruovány z jakémukoliv materiálu kompatibilního s biologickou tekutinou a schopného vydržet podmínky sterilizace a odstředování. Široká paleta těchto kontejnerů je již známa. Např. sběrné a satelitní vaky jsou běžně vyráběny z plastifikovaného polyvinylchloridu, např. PVC plastifikované dioktylfutanem, dietylhexylftulanem, nebo trioktyltrimellitatem. Vaky mohou být také vytvořeny z polyolefinu polyuretanu, polyesteru a polykarbonátu.

V uvedeném příkladu provedení může být potrubím jakémukoliv vedení nebo prostředky které umožňují kapalinné propojení mezi kontejnery a bývá vyrobeno ze stejného pružného materiálu, který je použit pro kontejnery, zejména z plastifikovaného PVC. Potrubí může zasahovat do vnitřního prostoru kontejneru a může být použito např. jako syfon. Dále zde může být řada potrubí zajišťujících kapalinné propojení k jakémukoliv jednotlivému kontejneru a může vest různými cestami např. alespoň dvě trubky mohou vest k vrchní části sběrného vaku nebo ke dnu vaku, nebo trubka ke každému konci vaku.

Dále mohou být potrubí funkční biomedikální zařízení a kontejnery směrovány tak, že určují různé

cesty toku biologické tekutiny např. je-li zpracovávána plná krev, může téci plazma bohatá na krevní destičky podél první určené cesty toku, t.j. protékat sestavou média pro zabránění průchodu červených krvinek a sestavou média pro odstranění leukocitů a dále do satelitního vaku. Podobně nahromaděné červené krvinky mohou téci druhou určenou cestou toku např. protékat médiem pro odstranění leukocitů a do satelitního vaku. Pokud existují různé určené nebo nezávislé cesty toku, biologická tekutina (např. plazma bohatá na krevní destičky a nahromaděné červené krvinky) může téci souběžně nebo postupně.

Uzávěry, ventily, svorky, přepouštěcí uzávěry nebo podobně jsou umístěny uvnitř nebo vně potrubí. Je třeba zdůraznit, že vynález není omezen druhem materiálu použitým pro konstrukci kontejneru nebo vedení které tyto kontejnery spojuje.

Skladba různého porézního média bude záviset časťečně na požadované funkci, např. na zadržení červených krvinek nebo odstranění leukocitů. Výhodná skladba různých porezních medií je pletenina nebo tkanina sestávající z vláken, které jsou s výhodou termoplastické. Vlákna porézního média mohou obsahovat jakekoliv vlákno kompatibilní s biologickou tekutinou a mohou byt buď přírodní nebo syntetická. Vlákna, použita pro porézní médium nahromaděných červených krvinek ma-

jí s výhodou kritické smáčecí povrchové napětí asi kolem 53 dyn/cm, pro porezní médium plazmy bohaté na krevní desticky asi kolem 70 dyn/cm. Podle vynálezu jsou vlákna s výhodou upravována nebo zpracovávána tak, aby dosahla zvýšeného kritického smáčecího povrchového napětí např. vlákna mohou být povrchově upravována pro zvýšení kritického povrchového smáčecího napětí vláken. Také mohou být použita vlákna tmeleňá, tavená nebo jinak fixovaná jedno k druhému nebo mohou být mechanicky svinuta. Jiná porézní média, např. otevřené komárkové pěnové plasty s povrchem upraveným jak bylo popsáno výše, mohou být použity podobně.

Zatím co porézní média mohou být vyráběna z jakéhokoliv materiálu-kompatibilního s biologickou tekutinou, praktická úvaha vede k tomu, aby byla dána přednost použití komerčně dostupných materiálů. Porezní média podle tohoto vynálezu mohou být s výhodou vytvořena např. z jakéhokoliv syntetického polymeru schopného tvorit vlákna a sloužit jako substrát pro roubování. S výhodou by měl polymer být schopen reakce alespoň s jedním etylénicky nenasyceným monomerem pod vlivem ionizační radiace aniž by matrice byla výrazně nebo nadbytečně nepřiznivě ovlivněna radiací. Vyhovující polymery pro použití jako substráty jsou zejména polyolefiny, polyestery, polyamidy, polysulfony, akry-

ly, polyakrylonitrily, polyaramidy, polyarylenove oxyly a sulfidy a polymery kopolymery, tvorene halogennimi olefiny a nenasycenymi nitrily. Příkladem mohou být polyvinyliden fluorid, polyetylen, polypropylen, celulózovy acetát a Nylon 6 a 66. Výhodné polymery jsou polyolefiny, polyestery a polyamidy. Nejvýhodnější polymer je polybutylen tetraftalát (PBT).

Povrchové vlastnosti vlákna mohou zůstat neupravené, nebo mohou být upraveny četnými způsoby např. chemickými reakcemi včetně vlhké nebo suché oxidace povlékáním povrchu tak, že se na něj nanáší polymer nebo roubovacími reakcemi, z nichž substrát nebo vlákkenný povrch je aktivován před nebo během vlnění vlákkenného povrchu vystavením působení energetického zdroje jako je teplo, Van der Graffův generátor, ultrafialové světlo nebo různé jiné formy radiace nebo podrobením vláken působení plynového plazma. S výhodou se používá metoda roubovací reakce používající gamma záření např. z kobaltového zdroje.

Příklad techniky radiačního roubování využívá alespoň jednoho ze skupiny monomerů, obsahujici podíl etylénu nebo akrylu a druhé skupiny, která patří s výhodou do hydrofilní skupiny (např. -COOH, nebo -OH). Roubování vlákkenného média může také být uskutečněno sloučeninami obsahujicimi etylenové nenasycené skupiny jako akrylové části kombinované hydroxilní

skupinou, přednostně monomery, jako hydroxyletyl, metakrylát (HEMA), nebo kyselina akrylova. Sloučeniny obsahující etylenově nenasycenou skupinu mohou být kombinovány sekundárním monomerem jako je metylakrylát (MA), metylmetakrylát (MMA) nebo kyselina metakrylova (MAA). MA nebo MMA jsou s výhodou vpraveny do porézního media použitého pro upravu nahromaděných červených krvinek a MAA je s výhodou vpraveno do porézního média použitého pro úpravu plazmy bohaté na krevní destičky. S výhodou je váhový poměr MAA ku HEMA v upravovací směsi asi mezi 0,01 ku 1 a asi 0,5 ku 1. S výhodou je monomerový váhový poměr MA nebo MMA ku HEMA v upravovací směsi mezi asi 0,01 ku 1 a asi 0,4 ku 1. Použitím HEMA přispívá velmi vysokému kritickému smáčecímu povrchovému napětí. Analogicky s podobnými funkčními vlastnostmi může být také použita úprava vlastnosti povrchu vláken.

Pro všechny dříve popsané variace porezního media pro použití s biologickou tekutinou jako je plazma bohatá na krevní destičky, výhodná velikost kritického smáčecího povrchového napěti vláken je nad asi 70 dyn/cm běžné kolem 70 až do 115 dyn/cm a velmi výhodne je 90 až 100 dyn/cm a ještě lepší hodnota je 93 až 97 dyn/cm. Výhodne rozmezí pro zeta potencial (při pH plazmy 7,3) je asi od -3 do asi -30 mV a ještě lepší rozsah je od -7 do asi -20 mV a ještě lepsí roz-

sah je asi od -10 do asi -14 mV.

Je-li to požadováno, může být rychlosť protekaní biologické tekutiny funkčním biomedikálním zařízením regulována, aby se získala celková doba průtoku od 10 do 40 minut výběrem příslušných prvků průměru, prvku tloušťky, průměrem vláken a hustotou a/nebo různými průměry potrubí at už horního nebo spodního porézního média nebo obou, horního i spodního. V těchto rozmezích toku je dosahována účinnost odstranění leukocitů v krajním případě až 99,9%. Jestliže plazma bohatá na krevní destičky je biologická zpracovávaná tekutina, tyto hodnoty účinnosti mohou způsobit, že v produktu koncentrátu krevních destiček bude méně než asi $0,1 \times 10^6$ leukocitů v jednotce koncentrátu krevních destiček v porovnání s plánovaným cílem nebo méně než asi 1×10^6 .

V příkladu provedení podle vynálezu sestava pro zadržení červených krvinek s výhodou obsahuje porézní médium s plochou povrchu vláken asi 0,04 do asi $0,3 \text{ m}^2$ a ještě lépe 0,06 do asi $0,20 \text{ m}^2$. Výhodny rozsah pro plochu průtoku porézního média je asi od 3 asi do 8 cm^2 a ještě lepsí rozsah je od 4 do asi 6 cm^2 . Výhodny rozsah pro objem dutin je od 71% do asi 83% a ještě výhodnější rozsah je od asi 73% do asi 80%. Kvůli velmi malému rozměru zařízení podle tohoto příkladu provedení obyčejně vykazuje nízký ztratovy

objem. Např. je-li zpracovávanou biologickou tekutinou plazma bohatá na krevní destičky zařízení podle tohoto příkladu provedení zadrží uvnitř jen asi 0,5 až 1 cm³ plazmy bohaté na krevní destičky, což představuje méně než 0,5% ztracených krémových destiček.

Sestavy pro zadržení červených krvinek vyrobene podle tohoto příkladu provedení, které jsou např. umístěny mezi sběrný krevní vak a vak plazmy bohaté na krevní destičky budou odstraňovat asi 85% až 99% nebo více příslušných leukocitů, což není dostačující k dosálení zbytkového počtu leukocitů méně než 10^6 leukocitů v jednotce koncentrátu krevních destiček. Základní funkce této sestavy je působit jako automatický ventil v průběhu procesu oddělování automatickým zastavením protékání biologické tekutiny jako např. horní vrstvy (např. plazmy bohatá na krevní destičky) v okamžiku, kdy červené krvinky se dotknou funkčního biomedikálního zařízení obsahujícího porezní médium. Mechanismus tohoto jakoby ventilu nebývá dobře pochopen, ale může být zobrazen jako nahloučení červených krvinek, jakmile dosáhnou porezního povrchu, vytvoření bariéry, která zabrání nebo zastaví další tok horní vrstvy porezním mediem.

Nahromadění červených krvinek na styku s porezním povrchem se ukazuje být ve vztahu ke kritickemu smače-cimu povrchovému napětí a/nebo k dalším meně známým

vlastnostem povrchu vláken, které jsou generovány zde popsánym postupem pro úpravu vláken. Tato teorie pro navrhovaný mechanismus je podporována existencí filtrů schopných vysoké účinnosti při odstraňování leukocitů z roztoku lidských červených krvinek a které mají rozměry pórů o velikosti 0,5 μm , kterými červené krvinky volně procházejí a zcela bez ucpávání. při působení tlaku o stejně velikosti jak bylo použito v popisu vynálezu.

Na druhé straně porézní médium podle vynálezu, které má běžně průměr pórů větší než asi 0,5 μm okamžitě zastaví tok červených krvinek, je-li porézní médium v kontaktu s těmito červenými krvinkami. To ukazuje na to, že ventilu podobné působení není ve vztahu nebo způsobeno velikostí pórů nebo mechanismem filtrace. Mechanismus tohoto působení podobného ventilu není dobře chápáno, ale může zobrazovat vztah zeta potenciálu a nahloučení červených krvinek jakmile dosáhnou povrchu porézního média, vytvoření bariéry, která zabrání nebo blokuje další tok biologické tekutiny obsahující červené krvinky porézním mediem.

V jiném příkladu provedení zařízení podle vynálezu plazma bohatá na krevní destičky, odvozená z jedné jednotky o asi 450 cm^3 lidské krve prochází v průběhu intervalu toku o délce asi 10 až 40 minut funkčním biomedikálním zařízením s porézním mediem s výhodou

obsahujícím roubovaná vlákna s plochou povrchu v rozmezí od 0,08 do asi 1,0 m², lepe od 0,1 do asi 0,7 m² s objemem dutin v rozmezí od asi 50% do asi 89% a ještě lépe od asi 60% do asi 85%. Porézní médium je s výhodou ve tvaru přímeho válce s poměrem průměru ke tloušťce v rozsahu od asi 7 : 1 do asi 40 : 1. Rozsah průměru vláken je s výhodou asi od 1,0 do asi 4 µm a ještě lépe vyhovující je rozsah od 2 do asi 3 µm. Ve vztahu k předchozímu provedení podle vynálezu toto provedení má větší povrchovou plochu vláken, větší průtočnou plochu porézního média, menší hustotu porézního média a zvětšený objem dutin.

Všechny tyto parametry se mohou měnit. Např. průměr porézního média může být menší a tloušťka větší zatímco obsahuje totéž celkové množství vláken, nebo vlákna mohou být většího průměru při zvýšeném celkovém množství vláken nebo vlákna mohou být s lisovana jako protikus pro vložení do válcového kotouče. Všechny tyto obměny samozřejmě spadají do rozsahu vynálezu.

Jiná obměna tohoto vynálezu může obsahovat funkční biomedikální zařízení obsahující porézní medium ve kterém první část je o vyšší hustotě než druhá část, např. funkční biomedikální zařízení obsahující porézní medium může obsahovat první vrstvu o vyšší hustotě pro zabránění průchodu červených krvinek a druhou o nižší hustotě pro odstranění leukocitů.

V jednom provedení podle vynálezu porezní povrch je povrchově upraven stejným způsobem jako předchozí příklady provedení, ale prvek plochy povrchu vlákna je zvětšen, zatímco hustota je zároveň nějakým způsobem snížena. Tímto způsobem je automatické zabránění průtoku červených krvinek při dotyku s ním kombinováno s vysokou účinností odstranění leukocitů.

Výhodný rozsah plochy vlákenného povrchu pro toto provedení podle vynálezu je od asi 0,3 do asi $2,0 \text{ m}^2$ a ještě výhodnější rozsah je od 0,35 do asi $0,6 \text{ m}^2$. Horní hranice velikosti plochy vlákenného povrchu se řídí požadavkem provést filtraci v poměrně krátkém časovém úseku a může být zvýšena jen pokud je přípustná delší doba filtrace. Výhodný objem dutin sestavy pro zabránění průchodu červených krvinek je v rozsahu asi od 71% do asi 83% a ještě výhodnější je od asi 75% do asi 80%. Výhodná plocha průtoku je asi od 2,5 do asi 10 cm^2 a ještě výhodnější plocha je od asi 3 do asi 6 cm^2 . Účinnost odstranění leukocitů je pak na výstupu asi 99,9%, což odpovídá průměrnému obsahu zbytkových leukocitů na jednotku meně než asi $0,05 \times 10^6$.

Pro všechny dříve popsane obměny porezního média pro použití s biologickou tekutinou (např. plazmou bohatou na krevní destičky) je výhodný rozsah kritického smáčecího povrchového napětí vláken nad asi 70 dyn/cm, běžně asi 70 až 115 dyn/cm, lepší rozsah je

90 až 100 dyn/cm a ještě vyhodnější rozsah je asi 93 až 97 dyn/cm. Vyhodný rozsah pro potencial zeta (pri pH plazmy (7,3)) je asi -3 do asi -30 mV, lepší rozsah je asi -7 do asi -20 mV a ještě lepší rozsah je asi -10 do asi -14 mV.

Ve výhodném provedení podle vynalezu porézní médium pro použití s biologickou tekutinou jako je vrchní vrstva (např. plazma bohatá na krevní destičky) běžně obsahuje typ zařízení popsaného v US pat. 4 880 548 zde již zmíněný.

Ve výhodném provedení podle vynalezu porézní médium pro použití s biologickou tekutinou jako je usazená vrstva (např. nahromaděné červené krvinky) běžně obsahuje typ zařízení, popsaného v US pat. 4 925 572 a US pat. 4 923 620 oba zde již zmíněné.

Jak již bylo popsáno, při zpracování usazene vrstvy jako jsou nahromaděné červené krvinky, může tato vrstva procházet sestavou filtru pro odstranění leukocitů, aby se dosáhlo snížení obsahu leukocitů v usazene vrstvě. Podle vynalezu, porézní médium pro odstranění leukocitů z té části biologické tekutiny, která obsahuje nahromaděné červené krvinky, obsahuje prvek odstraňující leukocyty. Výhodný prvek pro tento účel je vyroben radiacním roubovaním tavených fólkanych vlaken, které mají průměrný průměr od asi 1 do asi 4 μm. s výhodou od 2 do 3 μm. Polybutylen tetraftalá-

tová (PBT) tkanina, která je velmi výhodným materiálem, může být slisována za tepla na objem dutin asi od 65% do asi 90% a přednostně asi od 73% do asi 88,5%.

V nahromaděných červených krvinkách stejně jako v plné krvi jsou červené krvinky rozptýleny v krevní plazmě, která má povrchové napětí asi 73 dyn/cm. Pro odstranění obsahu leukocitů z nahromaděných červených krvinek je potřeba kritického smáčecího povrchového napětí většího než asi 53 dyn/cm. Kritické smáčecí povrchové napětí může běžně být nad asi 53 dyn/cm do asi 115 dyn/cm, ale vynález by neměla tahle čísla omezovat. Výhodnější kritické smáčecí povrchové napětí je nad asi 60 dyn/cm a ještě výhodnější kritické smáčecí povrchové napětí je asi od 62 dyn/cm do méně než asi 90 dyn/cm.

Porézní médium pro odstranění leukocitů z nahromaděných červených krvinek je především určeno pro použití s nahromaděnými červenými krvinkami získanými z dárcovské krve během asi 8 hodin od chvíle, kdy byla krev odebrána. Může být také použito do filtru nahromaděných červených krvinek, které byly skladovány při 4°C po dobu až několika týdnů, ale, poněvadž nebezpečí nahloučení v průběhu filtrace roste s délkou skladování, může být toto nebezpečí sníženo, např. předfiltrovaním.

Tato funkční biomedikální zařízení pro odstranění

leukocitů z biologické tekutiny mohou být určena pro široký rozsah účinnosti při odstraňování leukocitů. Např. předpokládejme, že funkční biomedikální zařízení je určeno pro odstranění leukocitů z nahromaděných červených krvinek. Jestliže porezní médium je složeno z vláken o průměru 2,6 μm a hmotnosti asi

$$\rho (27,98 - \frac{29,26}{100} V) \text{ gramá} \quad (3)$$

kde ρ = hustota vláken, gram/cm^3

a V = objem dutin %,

pak při použití média pro odstranění leukocitů z nahromaděných červených krvinek je log účinnosti definován jako poměr přitékající koncentrace leukocitů k vytékající koncentraci leukocitů, dán rovnici

$$\log \text{účinnosti} = 25,5 \left(1 - \frac{V}{100} \right) \quad (4)$$

Ve většině použití je požadováno udržovat čas průtoku jednotky nahromaděných červených krvinek funkčním biomedikálním zařízením při přetlaku asi od 30 do 300 mm Hg kratší, než asi 30 až 40 minut. Aby byl tento rozsah doby toku docílen, mělo by zařízení být konstruováno na plochu průtoku asi od 30 do 60 cm^2 .

Např. porezní medium o průměru 8,63 cm (plocha 58,5 cm^2) vyrobene z 7,7 g vláken o průměru 2,6 μm .

o hustotě vláken $1,38 \text{ g/cm}^3$ s objemem dutin 76,5%, po dosazení hodnot do rovnice (3) získáme účinnost odstraňení leukocitů v souladu s rovnici (4), která bude rovna log 6. Takže, jestliže vtekající koncentrace byla 10^9 leukocitů/jednotku nahromaděných červených krvinek, pak vtekající koncentrace bude

$$\frac{10^9}{10^6} = 10^3$$

Podobně s objemem $V = 88,2\%$, použitím vláken o průměru $2,6 \mu\text{m}$ hustoty vláken $1,38 \text{ g/cm}^3$, hmotnost porézního média bude podle rovnice (3):

$$1,38 \left[27,98 - \left(29,26 \times \frac{88,2}{100} \right) \right] = 3,0 \text{ gramá},$$

a log účinnosti bude podle rovnice (4):

$$\log \text{účinnosti} = 25,5 \left(1 - \frac{88,2}{100} \right) = 3,0$$

Takže, jestliže vtekající koncentrace leukocitů byla 10^9 v jednotce nahromaděných červených krvinek, vtekající koncentrace bude

$$\frac{10^9}{10^6} = 10^3 \text{ v jednotce.}$$

Rovnice (3) a (4) je možné použít pro rozsah objemu dutin od asi 73% do 88.5%, což obsahne rozsah účinnosti asi od log 3 do log 7.

Rovnice (3) a (4) jsou velmi užitečným vodítkem pro konstruování a stavbu optimálních nebo teměř optimálních sestav filtrů pro odstranění leukocitů bez experimentování. Odbornici mohou z toho vyvodit další obměny porezního média k výrobě užitečných produktů. Dále jsou uvedeny příklady obměn a jejich účinek.

Požadované zařízení vlastnosti	změny podle rovnic (3) a (4)
Zvýšená účinnost odstranění leukocitů	<ul style="list-style-type: none">- snížení průměru vláken⁽¹⁾- zvýšení hmotnosti vláken- snížení objemu dutin
snižení pravděpodobnosti ucpání	<ul style="list-style-type: none">- zvětšení prvku filtrační plochy- provedení předfiltrace- zvětšení objemu dutin
Snížení vnitřního zadržovacího objemu	<ul style="list-style-type: none">- snížení objemu dutin⁽²⁾- vyloučení předfiltrace⁽²⁾- použití jemnějších vláken⁽¹⁾

Zvýšení rychlosti toku
nahromaděných červených krvinek

- zpracování krve tak, že nahromaděné červene krvinky mají nižší hematokrit, tedy nižší viskozitu

- použití vyšší hlavy pro filtraci

- zvětšení filtrační plochy za současného snížení tloušťky

- zvýšení objemu dutin filtračního prvku

(1) Použití příliš malých průměrů vlaken může způsobit zhroucení porezního média při normalním pracovním rozdílu tlaků

(2) Může způsobit nadbytečně dlouhou filtrační dobu nebo celkove ucpání před ukončením transfuze.

Pouzdra mohou být vyrobena z jakéhokoli vhodného nepropustného materiálu včetně nepropustného termoplastického materiálu. Např. pouzdra mohou být vyráběna vstříkovacím litím průhledného nebo průsvitného polymeru jako je akrylová, polystyrénová nebo polykarbonátová pryskyřice. Nejen že jsou taková pouzdra snadno a ekonomicky vyrobena, ale rovněž dovolují pozorovat průchod kapaliny pouzdrem.

Pouzdro, do něhož je porézní médium vloženo nebo v němž je nehybně upevněno, je konstruováno tak, aby dosáhlo uspokojivých užitných vlastností, rychlého uvedení do provozu a mělo účinné větrací otvory.

Zatím co pouzdro může být vyroběno v různém provedení, pouzdro porézního média podle vynalezu představuje s výhodou pouzdro takové, jaké popisují US patenty 4 880 548, 4 923 620 a 4 925 572 které jsou obecně podobné co do tvaru s pouzdrem 114 na obr. 4.

Vynález zahrnuje oddělování jedné nebo více komponent z biologické tekutiny. Podle vynalezu biologická tekutina zejména krev je vystavena účinkům oddělovacího media vhodného pro průchod alespoň jedné komponenty biologické tekutiny, zejména plazmy, ale ne jí-

ných komponent biologické tekutiny zejména destiček a/nebo červených krvinek. Ucpání oddělovacího media těmito komponentami je minimalizováno nebo je mu zabráněno.

Jak je nakresleno na obr. 5, výhodné oddělovací zařízení podle vynálezu obsahuje pouzdro 210, které má první část 210a a druhou část 210b spojeny jakýmkoliv běžně známým způsobem. Např. první a druhá část 210a a 210b pouzdra mohou být spojeny slepením, pomocí rozpouštědla, nebo jedním či více spojovacími prostředky. Pouzdro 210 má také vstup 211 a první a druhý výstup 212 a 213. Takže první cesta 214 toku tekutiny je stanovena mezi vstupem 211 a prvním výstupem 212 a druhá cesta 215 toku tekutiny je stanovena mezi vstupem 211 a druhým výstupem 213. Oddělovací médium, které má první povrch 216a a druhý povrch 216b, je uložene uvnitř pouzdra 210 mezi první částí 210a pouzdra a jeho druhou částí 210b. Oddělovací médium 216 je uloženo rovnoběžně s první cestou 214 toku tekutiny a napříč druhé cestě 215 toku tekutiny.

Provedení zařízení vynálezu může být uskutečněno různými způsoby, aby byl zajistěn co největší dotyk biologické tekutiny s prvním povrchem 216a oddělovacího media 216 a aby se zabránilo ucpání prvního povrchu 216a oddělovacího média. Např. oddělovací zařízení může obsahovat první mělkou komoru proti prvnímu povrchu

216a oddělovacího media 216. První komora může obsahovat sestavu žeber, které rozptylily protekající biologickou tekutinu po celém prvním povrchu 216a oddělovacího média 216. Nebo může první komora obsahovat jeden nebo více kanálků, drážek, vedení, průchodů nebo podobně, které mohou být hadovitě vinuty, rovnoběžně položeny, mít zátočiny a spoustu různých tvarů.

Kanálky protékající tekutiny mohou mít jakýkoliv vyhovující tvar. Např. kanálky mohou mít obdélníkový nebo polokruhový průřez a konstantní hloubku. Je výhodné, mají-li kanálky pravoúhlý průřez a mění se co do hloubky, např. mezi vstupem 211 a výstupem 212.

Na příkladu provedení nakresleném na obr. 6, 7, a 8 vstup 211 pouzdra 210 je spojen s kanálky 220, 221 a 222 hadovitého tvaru, které jsou umístěny proti prvnímu povrchu 216a oddělovacího média 216. Tyto kanálky 220 až 222 rozdělují vtékající biologickou tekutinu do oddelených cest toku napříč prvním povrchem 216a oddělovacího média 216. Hadovité kanálky vytvořené podél prvního povrchu 216a mohou být znova přepojeny u prvního výstupu 212 pouzdra 210.

Konkrétní zařízení podle vynalezu může být provedeno různými způsoby tak, aby byl minimalizován zpětný tlak přes oddělovací médium 216 a aby byla zajištěna dostatečně vysoká rychlosť průtoku do druhého výstupu 212, aby se zabránilo ucpání povrchu 216a a současně

minimalizoval objem dutin. Oddělovací zařízení obsahuje druhou mělkou komoru naproti druhemu povrchu 216b oddělovacího média 216. Stejně jako první komora i druhá komora může obsahovat sestavu žeber nebo může obsahovat jeden nebo více kanálků, drážek, vedení, průchodů a podobně, které mohou být hadovité, rovnoběžné, zahnuté nebo mít řadu jiných tvarů.

Kanálky pro protékání tekutiny mohou být jakékoliv vhodné konstrukce a tvaru. Např. mohou mít obdélníkový polokruhový nebo trojúhelníkový průřez a konstantní nebo proměnnou hloubku. Na příkladu provedení nakresleném na obr. 9 až 11 je proti druhemu povrchu 216b oddělovacího média 216 ustaveno několik hadovitě se vinoucích kanálků 231, 232, 233, 234 a 235. Tyto hadovitě se vinoucí kanálky 231 až 235 se vinou podél celého druhého povrchu 216b a mohou být u druhého vystupu 213 přepojeny. Pro vymezení určení kanálků 220 až 222, 231 až 235 první a druhé komory mohou být použita žebra, stěny, nebo výstupky 241, 242 a/nebo mohou přidržovat nebo usazovat oddělovací médium 216 v pouzdře 210. V příkladu provedení podle vynalezu je ve druhé komoře více stěn 242 než v první komoře pro zabránění deformaci oddělovacího media 216. kterou by mohl způsobit rozdíl tlaků v oddělovacím médiu.

V praxi se biologická tekutina např. plná krevi nebo plazma bohatá na krevní destičky upravuje pod vy-

hovujícím tlakem do vstupu 211 pouzdra 210 z jakéhokoliv zdroje biologické tekutiny např. biologická tekutina může být vstříkována z injekční stříkačky do vstupu 211 nebo může být vpravena do vstupu 211 z pružného vaku použitím tlakového spádu, tlakovou manžetou nebo čerpadlem. Ze vstupu 211 biologická kapalina vstupuje do kanálků 220 až 222 první komory a prochází prvním povrchem 216a oddělovacího média 216 směrem k prvnímu výstupu 212 pomocí první cesty 214 pro protékání tekutiny. Alespoň jedna komponenta biologické tekutiny např. plazma prochází oddělovacím médiem 216, vstupuje do kanálků 231 až 235 druhé komory a je směrována k druhému výstupu 213 pomocí druhé cesty 215 toku tekutiny. Jak biologická tekutina pokračuje první cestou 214 toku a přes první povrch 216a oddělovacího média 216, víc a více plazmy prochází oddělovacím médiem 216. Tekutina zbavená plazmy potom vychází z pouzdra 210 prvním výstupem 212 a je uskladněna v kontejneru 217, zatím co výstup plazmy z pouzdra 210 druhým výstupem 213 je uskladněn v jiném kontejneru 218.

Ve spojitosti s tímto vynálezem může být použita jakákoliv biologická tekutina obsahující plazmu. Tento vynález je však zejména velmi vhodný pro použití krve a krevních produktů zejména plné krve a plazmy bohaté na krevní destičky. Jestliže se plazma bohatá na krev-

ní desticky podrobí zpracování podle vynálezu, koncentrát krevních destiček a plazma bez krevních destiček může být získána bez odstrěďování plazmy bohaté na krevní desticky a bez výše popsanych nevýhod. Podobně může být získána z plné krve plazma bez obsahu krevních destiček. Biologická tekutina může být dodávána v jakémkoliv množství, vyhovujícím kapacitě celeho zařízení a pomocí jakýchkoli vhodných prostředků např. dávkováním např. tak, že je krevní vak připojen na čerpadlo nebo injekční stříkačku nebo spojitým postupem, např. odsáváním. Příklad přístroje biologické tekutiny včetně injekční stříkačky je na obr. 5 nebo další příklad zdroje uvádí zařízení pro shromažďování a zpracování biologické tekutiny podle US vynálezu č.07/609 654 z 6. 11. 1990 o kterém se zde zmiňujeme. Zdroj biologické tekutiny může také obsahovat odsávací zařízení a/nebo může obsahovat zařízení, ve kterém biologická tekutina recirkuluje.

Pouzdro a oddělovací médium podle vynálezu může samozřejmě být z jakéhokoliv vhodného materiálu a v jakémkoliv vhodném tvaru. Zatím co výhodné zařízení ma jeden vstup a dva vystupy, může být použita i jiná konstrukce, aniž by byla dotčena spravná funkce zařízení, např. větší množství vstupů pro biologickou tekutinu může být použito, pokud biologická tekutina protéka tangencialně povrchem oddělovacího média.

Plazma může být s výhodou skladována v oblasti oddělené od oddělovacího média aby se vyloučil eventualní zpětný tok plazmy zpět oddělovacím médiem do tekutiny plazmy již zbavené.

Oddělovací médium a pouzdro mohou být z jakéhokoliv vhodného materiálu a v jakémkoliv vhodném tvaru a oddělovací médium může být usporádáno jakýmkoliv vhodným způsobem, pokud tok biologické tekutiny, který prochází tečně nebo rovnoběžně je udržován v dostatečném objemu, aby se vyloučilo nebo minimalizovalo přilnutí krevních destiček k oddělovací membraně. Odborníci vědí, že adheze krevních destiček může být řízena nebo ovlivňována řadou faktorů, rychlosti toku média, tvarem kanálku, hloubkou kanálku, měnící se hloubkou kanálku, povrchovými vlastnostmi oddělovacího média, hladkostí povrchu média a/nebo úhlem, pod kterým tok tekutiny protíná povrch oddělovacího média a jiné faktory. Např. rychlosť prvního průtoku tekutiny je zejména vhodna pro odstranění krevních destiček z povrchu oddělovacího média. Ukázalo se, že vhodná rychlosť na výstupu je 30 cm/vteřinu.

Rychlosť toku tekutiny může být také ovlivněna obsahem biologické tekutiny, různou hloubkou kanálku a šírkou kanálku, na příklad hloubka kanálku se může měnit od asi 0.25 palce do asi 0.001 palce, jak je vidět z obr. 7. Odborníci vědí, že požadovaná rychlosť

může být docílena změnami téchto prvků. Také krevní destičky nemohou přilnout tak rychle k oddělovacímu médiu mali toto médium hladky povrch ve srovnání s membránou, která má hrubší povrch.

Podle vynálezu oddělovací médium sestava z porezního media vhodného pro průchod plazmy. Oddělovací médium, jak je zde použito může obsahovat polymerová vlákna (včetně dutých vláken), polymerové vlákkenné matrice, polymerové membrány a pevná porézní média. Oddělovací médium podle vynálezu odstraňuje plazmu z roztoku biologické tekutiny obsahující krevní destičky, zejména z plné krve nebo z plazmy bohaté na krevní destičky, aniž by odstraňovalo bílkovinové částice krve a aniž by umožnilo podstatnému množství krevních destiček projít tímto médiem.

Oddělovací medium podle vynálezu má s výhodou průměrnou velikost pórů podstatně menší, než je průměrná velikost krevních destiček a krevní destičky tedy nepřilnou k povrchu oddělovacího média a neucpou jeho pory. Oddělovací médium by také mělo mít nízkou afinitu pro bílkovinové komponenty v biologické tekutině jako je plazma bohatá na krevní destičky. To zvyšuje pravděpodobnost, že roztok chudý na krevní destičky, na příklad plazma, zbavená krevních destiček bude vykazovat normální koncentrace bílkovinnych srazech faktorů, růstových faktorů a jiných potřebných kompo-

nent.

Pro oddělení asi jedné jednotky plne krve může běžné oddělovací zařízení podle vynalezu obsahovat účinnou velikost pórů menší, než je průměrná velikost krevních destiček běžně menší, než asi 4 μm . s výhodou menší, než asi 2 μm . Prostupnost a velikost oddělovacího zařízení je zejména vhodná k výrobě od asi 160 cm^3 do asi 240 cm^3 plazmy, při rozumném tlaku (například menším než asi 20 psi) v rozumném rozpětí času (například menším než asi jedna hod.). Podle vynalezu všechny tyto parametry mohou být změněny, aby bylo dosaženo žádaného výsledku. To jest změněny tak, aby se minimalizovala ztráta krevních destiček a maximalizovala výroba plazmy, zbavené krevních destiček.

Podle vynalezu oddělovací médium, vytvořené z vláken může být spojité, staplové nebo tavené foukané. Vlákna mohou být vytvořena z jakéhokoliv materiálu, kompatibilního s biologickou tekutinou, obsahující krevní destičky, například plnou krvi nebo plazmou bohatou na krevní destičky a mohou být upravovana různými způsoby, aby se medium stalo účinnějším. Vlákna mohou být také pojena, natavována nebo jinak fixována jedno na druhé nebo mohou být jednoduše mechanicky spletaná. Oddělovací medium ve tvaru membrany je vytváreno jednou nebo více porézními polymerními plochami

jako je tkana nebo netkana vlakenna textilie s nebo bez pružneho porezniho podkladu nebo může obsahovat membránu vytvořenou z polymerního roztoku v rozpouštědle pomocí srážení polymeru, když polymerní roztok je kontaktovan polymerem, v tomto roztoku nerozpustným. Porezní polymerová deska bude obsahovat stejnou spojitou strukturu matrice, obsahující nesčetné množství malých podélně navzájem propojených pórů.

Oddělovací médium podle vynálezu může být vytvořeno například z jakéhokoliv syntetického polymeru, vhodného pro tvorjení vláken nebo membrán. Pro zařízení nebo postup podle vynálezu není nutné, ale je vhodné, aby polymer byl schopen sloužit jako podklad pro roubování s etylenově nenasycenými monomerickými materiály. Přednostně by měl polymer být schopen reakce s alespoň jedním etylenově nenasyceným monomerem za vlivu ionizačního záření nebo jiných aktivačních prostředků, aniž by matrice byla škodlivě ovlivněna. Vyhovující polymery pro použití jako podklad jsou polyolefiny, polyestery, polyamidy, polysulfony, polyakrylenoxydy a sulfidy a polymery a kopolymery, vyrobene z halogenátových olefinů a nenasycených nitriliů. Vyhodné polymery jsou polyolefiny, polyestery a polyamidy například polybutylen, tereftalát, (PET) a nylon. V provedení podle vynálezu může být polymerova membrána vytvořena z fluorinátového polymeru, jako je

polyvinyliden difluorid (PVDF). Nejvhodnější oddělovači media jsou mikroporezní polyamidové membrány nebo polykarbonátové membrány.

Povrchové vlastnosti vláken nebo membrán mohou být upravovány četnými způsoby, například chemickými reakcemi, včetně vlnké nebo suché oxidace, povlékáním povrchu polymerem, roubovacími reakcemi, které jsou aktivovány tak, že jsou vystaveny působení energetického zdroje jako je teplo, Van der Graffův generátor, ultrafialové záření a různé jiné druhy záření a úpravou vláken nebo membrán plynnou plazmou. Výhodný způsob je roubovací reakce, používající gama záření, například z kobaltového zdroje.

Radiační roubování, je-li prováděno za vhodných podmínek, má výhodu značné pružnosti ve výběru reagujících látek (reaktantů), povrchu a postupu při aktivování požadované reakce. Radiační roubování gama je obzvláště vhodné, poněvadž produkty jsou velmi stabilní a mají neznatelně nízké hladiny vodních par. Dále schopnost připravit syntetické organické vlákenne meedium, mající kritické smáčecí povrchové napětí v žadaneém rozsahu se lépe uskuteční použitím techniky radiačního roubování gama.

Příklad techniky radiačního roubování využívá alespon jednoho ze množství monomerů obsahujících etylenové nebo akrylové minority a druhé skupiny.

která může být oddělena z hydrofilních skupin (například $-COOH$ nebo $-OH$) nebo z hydrofobních skupin (například metylová skupina nebo nenasycené řetězce jako je $-CH_2CH_2CH_3$). Roubování povrchu vláken nebo membrán může být také prováděno pomocí sloučenin obsahujících etylenové nenasycené skupiny jako malá množství akrylu kombinovaná s hydroxylní skupinou jako je hydroxyletilmetakrylát (HEMA). Použití HEMA jako monomeru přispívá k velmi vysokému kritickému smáčecímu povrchovému napětí. Podobně, s podobnými vlastnostmi může být také použito pro úpravu vlastností povrchu vláken.

Bylo vysledováno, že povrch porézního média upravený použitím nějakých roubujících monomerů nebo kombinací monomerů se chová různě vzhledem k rozdílu mezi povrchovým napětím kapaliny, která je absorbována a povrchovým napětím kapaliny, která není absorbována, je-li určeno kritické smáčecí povrchové napětí. Tento rozdíl napětí se může velice měnit, od méně než 3 do až 20 nebo více dyn/cm. S výhodou má médium rozdíl napětí mezi absorbovanou a neabsorbovanou hodnotou kolem asi 5 nebo méně dyn/cm. Tento výběr představuje větší přesnost, s jakou může být řízeno kritické smáčecí povrchové napětí, je-li vybráno užší rozpětí. Ačkoliv media s širším rozpětím mohou být také použita. Použití užšího rozpětí je dávána přednost, z důvodu lepšího

řízení kvality produktu.

Radiační roubování může zvyšovat tmelení vlákna k vláknům ve vlákenném médiu. Následně vlákenné médium, které vykazuje malé, nebo žádné tmelení vlákna k vláknům v neupravovaném stavu může vykazovat vyznačné tmelení mezi vlákny poté, co vlákna byla radiačně roubována pro zvýšení kritického smáčecího povrchového napětí média.

Podle vynálezu může být oddělovací médium povrchově upraveno, zejména radiačním roubováním, aby bylo dosaženo požadovaných vlastností, přičemž krevní destičky jsou koncentrovány s minimálním zanesením média a přičemž výsledný roztok plazmy obsahuje v podstatě všechny své přirozené složky. Příklady membrán s vysokou afinitou vůči bílkovinným složkám jsou uvedeny v US PAT č. 4 886 836, 4 906 374, 4 964 989, 4 968 533, všechny jsou zde uvedené. Vyhovující membrány podle vynálezu mohou být mikroporezní membrány a mohou být vyrobeny metodou srážení v roztoku.

Jak bylo vyše popsáno, ustanovení tangencialního toku biologické tekutiny, která je zpracovávána rovnoběžně nebo tečně s povrchem oddělovacího media, minimalizuje zachycování krevních destiček při dotyku nebo při průchodu oddělovacím médiem. Podle vynalezu tangencialní tok může být vyvozen jakýmkoli v mechanickým uspořádáním cesty toku, které způsobi vysokou místní

rychlosť tekutiny v miestě povrchu membrány. Tlak, ktorý zene biologickou tekutinu oddelovacím mediem môže byť vyvozen jasymkoliv vhodnymi prostredky, napríklad gravitačným tlakom nebo čerpadlom.

Tangenciálny tok biologickej tekutiny môže byť smerovan tangenciálne nebo rovnobežne s povrchem oddelovacieho média jasymkoliv vhodnym zpôsobom, s výhodou využitím podstatnej časti povrchu oddelovacieho média za současného udržení dostatečného toku, aby se zajistilo, že krevní destičky neucpou nebo nebudou blokovat porézní oddelovací médium. Tangenciálny tok biologickej tekutiny je prednostne smerovan naprič povrchem oddelovacieho média za použití alespoň jednoho hadovitého kanálku toku tekutiny, ktorý je určen pro maximálni využití oddelovacieho média a zajistení dostatečne velkého povrchu kontaktu mezi biologickou tekutinou a oddelovacím mediem a udržovanie dostatečného toku biologickej tekutiny, aby bylo minimalizované nebo odstraneno lnutí krevních destiček na oddelovacie médium. Nejvhodnejši je použit několik (napríklad tri nebo viac) kanálkov toku tekutiny tak, aby oddelovacie médium bolo udržovano na svém miestě a aby sa zabranilo prahybu membrany vlivem pôsobení vyvozeného tlaku. Kanálky toku tekutiny mohou byt jasymkoliv vychovujúci konstrukce nebo tvaru a maji s výhodou promennou hloubku tak, že hloubka udržuje optimálni tlak a tok tekutiny povrchem

oddělovacího média. Kanalky toku tekutiny mohou být také využity na straně oddělovacího media opačně tangenciálnímu toku biologické tekutiny za účelem řízení rychlosti toku a poklesu tlaku tekutiny chude na krevní destičky.

Zařízení podle vynálezu může být použito v souvislosti s jinými funkčními biomediálními zařízeními včetně filtračního a/nebo oddělovacího zařízení. např. zařízení pro odstraňování leukocitů z roztoku obsahujícího krevní destičky nebo z koncentrátu. Příklady takových zařízení jsou uvedeny v US patentech č. 4 880 548 a 4 925 572, které jsou zde uvedeny. Funkční biomediální zařízení, jak je zde použito, se vztahuje k řadě zařízení, sestav nebo systémů, použitých pro sběr a/nebo zpracování biologických tekutin jako je plná krev nebo krevní komponenty. Příklady funkčních biomediálních zařízení včetně biomediálních kontejnerů tekutin jako jsou sběrné, převodní a skladovací vaky, spoje a vedení mezi nimi uložené, svorky, uzavěry a podobné. vzduchová vstupní nebo vystupní zařízení; odplyňování. čerpadla a zařízení pro zadření červených krvinek nebo sestavy. Funkční biomediální zařízení mohou rovněž obsahovat zařízení pro odstranění necistot. např. komora s vysokou intenzitou světelného záření nebo zařízení pro vzorkování biologické tekutiny.

Zařízení podle vynálezu může být jednoduše částí odsávacího zařízení. Biologická tekutina, která má být zpracována, roztok bohatý na krevní destičky a/nebo roztok chudý na krevní destičky může být zaváděn buď dawkovacím nebo spojitým způsobem. Velikostí, povaha a provedení zařízení podle vynálezu může být upravováno změnou kapacity tak, aby zařízení vyhovovalo podmínkám, do kterých je určeno.

Výstup plynu může být proveden jakýmkoliv prostředky a zařízeními, které jsou vhodné pro oddělení plynu jako je vzduch, kyslík nebo pod., který může být přítomen v zařízení při zpracování biologické tekutiny. Vstup plynu může být proveden celou řadou prostředků a zařízení, které jsou schopné umožnit přístup plynu jako je vzduch, kyslík a pod. do zařízení zpracujícího biologickou tekutinu.

Vstup plynu a výstup plynu mohou být voleny tak, že sterilita celého zařízení není narušena. Vstup plynu a výstup plynu mohou být zvláště vhodné pro použití v uzavřeném systému nebo mohou být použity později, např. během asi 24 hodin, kdy je systém otevřen. Vyhovující vstup a výstup plynu včetně hydrofobního porezního média s dostatečně malou velikostí póru, aby zabránila vstupu bakterii do systému. Protože hydrofobní porezní medium je nesmačivé nebo špatně smacitelné biologickou tekutinou, která je v zařízení zpracovávána,

bude jím moci procházet plyn, který je v dotyku s hydrofobním mediem a biologická tekutina nebude tímto hydrofobním porezním mediem absorbována. Typická velikost póru hydrofóbního porezního media bude menší, než asi $0,2 \mu\text{m}$, aby představovala dostatečnou bakteriální bariéru.

Výrazem "počáteční naplnění", který je zde použit, se rozumí smočení nebo nastříknutí vnitřních povrchů zařízení nebo sestavy před jejich skutečným použitím, čímž se umožní jednotlivým dávkám aby byly vstříknuty do zařízení. Ventil nebo svorka se otevře, aby umožnila průtok tekutiny zařízením. Pak, jak tekutina prochází zařízením, je plyn, který proudí spolu s tekutinou, vypuzován výstupem plynu, pokud kapalina nedosáhne rozvětvujícího prvku. V této chvíli je svorka uzavřena. Je-li svorka v uzavřene poloze může být otevřena spojka za výstupem plynu nebo byt připravena pro použití, aniž by tekutina v zařízení prokápala touto spojkou.

Podle vynálezu, může být zpracující zařízení vybaveno vstupem plynu pro umožnění vstupu vzduchu nebo plynu do zařízení poté, co je většina tekutiny zpracována a/nebo může být vybaveno výstupem plynu pro umožnění oddělení plynů v různých částech zařízení od tekutiny, která má být zpracovávána. Vstup plynu a výstup plynu mohou být použity dohromady ve spojení

s alespoň jedním funkčním biomedikálním zařízením nebo kontejnerem v zařízení nebo mohou být použity odděleně.

V tomto případě může být vstupem a výstupem plynu vybavena jakakoli součást zařízení. Např. vstup plynu nebo výstup plynu může být instalován alespoň v jednom potrubí, které spojuje různé kontejnery, ve stěně kontejneru, které přijímají zpracovanou biologickou tekutinu nebo ve vstupním otvoru na nebo v jednom z těchto kontejnerů. Vstup nebo výstup plynu může být rovněž instalován na nebo v kombinaci prvků dříve popsaných. Funkční biomedikální zařízení může obsahovat jeden nebo více vstupů a výstupů plynu, jak bylo popsáno výše. Běžné je výhodné zařazovat vstup a výstup plynu do spojovacího vedení, které spojuje kontejnery nebo do funkčního biomedikálního zařízení. Do rozsahu vynalezu rovněž spadá použití většího množství než jednoho vstupu plynu nebo výstupu plynu v jakémkoliv spoji, v jakémkoliv kontejneru, obsahujícím biologickou tekutinu nebo ve funkčním biomedikálním zařízení.

Odborníkům bude zřejme, že umístění vstupu plynu nebo výstupu plynu může být různě zlepšováno tak, aby se docílilo žádaného vysledku. Např. může být žádoucí umístění vstupu plynu před funkční biomedikální zařízení a dovnitř nebo do blízkosti prvního kontejneru, což je prakticky z hlediska zachránění maximálního

množství biologické tekutiny. Také může být zadoučí umístit výstup plynu za funkční biomediální zařízení a co nejbliže kontejneru, obsahujícímu biologickou tekutinu, což umožní odstranit maximální objem plynu ze zařízení.

Takové umístění vstupu a výstupu plynu je obzvláště důležité, když je zde jenom jeden vstup a jeden výstup plynu v zařízení. Vstup plynu a výstup plynu obsahuje alespoň jedno porézní médium určené pro průchod plynu tímto médiem.

Podle vynálezu může být získáno ze všech různých součástí zařízení maximální množství biologické tekutiny. Např. plná krev je podrobena technologické operaci, při které jsou odděleny vrstvy plazmy bohaté na krevní destičky a nahromaděných červených krvinek. Pak tyto oddělené vrstvy krevních komponent jsou přemístěny do příslušných skladovacích kontejnerů pomocí příslušných potrubí a funkčních biomediálních zařízení – pokud tu jsou. Krevní komponenty, které zůstanou zachyceny v těchto částech zařízení v průběhu zpracování mohou být získány zpět buď profouknutím plynu témito potrubími a funkčními biomediálními zařízeními nebo pomocí vytvoření alespoň částečného vakua v zařízení, aby se odčerpaly uvnitř krevní produkty a aby bylo možné je uskladnit do příslušných kontejnerů nebo funkčních biomediálních zařízení. Profukovací plyn

může pocházet z cele řady zdrojů. Např. zařízení na zpracování biologických tekutin může být vybaveno skladovacím kontejnerem pro skladování profukovacího plynu. Profukovací plyn může být tentýž plyn, který byl odstraněn ze zařízení v průběhu zpracování tekutiny nebo profukovací plyn může být asepticky vstřiknut do zařízení z vnějšího zdroje (např. injekční stříkačkou). Např. může být požadováno, aby byl použit sterilní profukovací plyn, který byl sterilizován v odděleném kontejneru odděleně od zařízení na zpracování biologických tekutin.

Vstup a výstup plynu obsahuje porezní médium určené k tomu, aby jím tento plyn procházel. Pro vytvoření porezního média mohou být použity různé materiály, za předpokladu, že mají požadované vlastnosti, kterých musí porezní médium docílit. To zahrnuje nutnou odolnost vůči různým tlakům, se kterými se musí při použití počítat a schopnost požadované filtrační schopnosti při požadované prodyšnosti bez použití přidavného tlaku. Ve sterilním zařízení by mělo porezní medium mít póry v rozsahu asi $0,2 \mu\text{m}$ nebo menší, aby zabralo průchodu bakterií. Porezní medium může být např. porezní vlakenné médium jako je hloubkový filtr nebo porezní membrána nebo list. Mohou být použita i vicevrstva media např. vicevrstva mikroporezní membrána, jejíž jedna vrstva je hydrofobní a druhá vrstva

hydrofilní.

Vyhodným výchozím materiálem jsou syntetické polymery, včetně polyamidů, polyesterů, polyolefinů zvláště polypropylen a polymethylpenten, perfluorované polyolefiny jako jsou polytetrafluoretylen, polysulfony, polyvinylidendifluorid, polyakrylonitryl a pod. a kompatibilní sloučitelné směsi nebo polymery. Nejvhodnějším polymerem je polyvinyliden difluorid. Ve třídě polyamidů jsou výhodné polymery zahrnující polyhexametylenadipamid, polyetakaprolikam, polymetylensebakamid, poly-7-amonioheptanoamid, polytetrametylenadipamid (nylon 46), nebo polyhexametylenazeleamid s polyhexametylenadipamidem (nylon 66), který je nejvýhodnější. Zvláště výhodné jsou povrchově neupravované v podstatě v alkoholu rozpustné hydrofilní polyamidové membrány jako jsou ty, které byly popsány v US patentu 4 340 479.

Jiné výchozí materiály mohou být rovněž použity pro vytvoření porézního média podle tohoto vynálezu včetně celulózových derivátů jako je acetylceluloza, propionanceluloza, acetyl-propionan celuloza, acetyl-maselnan celuloza, a maselnan celuloza. Mohou být rovněž použity nepryskyřičné materiály jako jsou skleněná vlákna.

Rychlosť proudu vzduchu vystupem plynu nebo vstupem plynu může být podle potřeby přizpůsobena přísluš-

né biologické tekutině nebo tekutinám. Rychlosť proudu vzduchu se mění přímo s plochou porezního media a použitým tlakem. Všeobecně se plocha porezního media plánuje tak, aby umožňovala médiu pro odstranění leukocitů být připraveno v požadovaném čase pro použití.

Např. při lečebném použití je požadovano, aby nitrožilní sada byla připravena během asi 30 ti až 60 ti vteřin. Pro taková použití stejně jako pro jiná lečebná použití, je porezní médium tvořeno membránou, která může být ve tvaru kotouče o průměru asi od 1 mm do asi 100 mm, s výhodou od 2 mm do asi 80 mm a ještě výhodněji o průměru od asi 3 mm do asi 25 mm.

Podle vynálezu, svorky, uzávěry a pod. mohou být umístěny na nebo v kterékoliv či všech spojích pro usnadnění požadované funkce, t.j. ustavení požadované cesty toku biologické tekutiny nebo plynu. Např. pokud se zpracovává biologická tekutina (např. plazma bohatá na krevní destičky), prochází zařízením; jak je nákresleno na obr. 3. Během odstraňování plynu ze spojů a sestavy filtru pro odstraňování leukocitů z plazmy bohaté na krevní destičky může být žádoucí uzavřít spoj těsně pod vystupem 54 plynu. Je-li požadovano použít vstup 53 plynu, aby se získalo zpět maximum krevního produktu, svorka pod vystupem 54 plynu se uvolní a svorka ve spoji přilehlém ke vstupu 53 plynu se otevře. Jak je vidět z obr. 3, další vstupy a vý-

stupy plynu (např. 51 a 52) mohou být řízeny podobným způsobem. Dale je vidět z obr. 3 (pri použití provedení, nakresleného na obr. 1), jak sloupec biologické tekutiny (např. plazmy bohaté na krevní destičky) teče z prvního kontejneru 11 vedením a protéká sestavou 13 pro odstranění leukocitů z plazmy bohaté na krevní destičky směrem k satelitnímu vaku 41 a žeze plyn, v těchto součástkách obsažený, směrem k výstupu 54.

Výstup plynu obsahuje rozdělovací prvek se třemi cestami. Jedna cesta může obsahovat hydrofóbní porézní médium, které má s výhodou velikost póru ne větší než 0,2 μm. U rozdělovacího prvku plyn tláčeny sloupcem biologické tekutiny se pohybuje do jedne z cest rozdělovacího prvku. Poněvadž plyn prochází hydrofobním porézním médiem, ale biologická tekutina ne, je plyn odřízen od plazmy bohaté na krevní destičky a je mu zabráněno vstoupit do satelitního vaku 15.

Plyn vyloučený výstupem 54 plynu může být odvětrán ze zařízení nebo může být shromážděn v plynovém kontejneru (nezobrazeno) a byt vracen do zařízení jako profukovací plyn k usnadnění získání zpět biologické tekutiny, která byla zachycena v různych součástech zařízení.

Pote, co je systém přichystán a výstup plynu je uzavřen, svorka sousedící s kontejnery funkčního biomedikálního zařízení se otevře, aby umožnila naplnění

kontejnerů zpracovanou biologickou tekutinou. Toto pokračuje, dokud sběrný vak 11 se nepřeklopí. Aby se získala zpět velmi hodnotná biologická tekutina, zachycená v zařízení, může být zařízení naplněno okolním vzduchem nebo sterilním plynem, který je vpuštěn vstupy 51 nebo 53 plynu. Jestliže vstup 51 nebo 53 plynu je ovládán ručně, otevře se uzávěr nebo uvolní svorka. Jestliže je vstup 51 nebo 53 automaticky, rozdíl tlaku mezi vstupem plynu a kontejnery způsobí, že plyn proudí spoji, funkčními biomedikálnimi zařízeními a směrem k příslušným kontejnerům. Biologická tekutina, která je zachycena v těchto částech zařízení během zpracování, je znova získána a shromažděna do kontejnerů. Měli bychom poznamenat, že profukovací vzduch nebo plyn je s výhodou oddělen od biologické tekutiny výstupem 52 nebo 54 plynu, takže v kontejneru bude obsaženo malé - pokud vůbec nějaké - množství profukovacího plynu. Toto lze provést uzavřením svorky pod vývodem 52 nebo 54 plynu. V jiném provedení podle vynalezu profukovací vzduch nebo plyn může být oddělen ze zařízení pomocí výstupu plynu umístěného uvnitř samotného vaku.

Řada přidavných kontejnerů může být ve spojení se zařízením na zpracování biologických tekutin a může být použita k vymezení různých cest toku. Např. přidavný satelitní vak, obsahující biologicky roztok, mů-

že byt umístěn ve spojení se zařízením na zpracování biologických tekutin před sestavou filtru pro odstranění leukocitů (např. vstupem plynu) a roztok může být přinucen protékat sestavou pro odstranění leukocitů, takže biologická tekutina, která byla zadržena v sestavě může být znova shromazděna. Podobně satelitní vak, obsahující fyziologický roztok, může být umístěn ve spojení s zařízením na zpracování biologických tekutin za sestavou filtru pro odstranění leukocitů (např. výstupem plynu) a roztok může být přinucen protékat sestavou pro odstranění leukocitů tak, že biologická tekutina která byla zadržena v zařízení může být zpět odčerpána a později shromažděna.

Je známo, že když biologická tekutina se sběrného vaku 11 je převáděna ke kontejnerům, část této tekutiny může být zachycena ve spojích a/nebo ve funkčním biomedikálním zařízení. Např. 8 cm^3 až 35 cm^3 je běžně zachyceno v zařízení, ale 2 cm^3 až 150 cm^3 nebo více může být v některých typech zařízení znova získáno.

V případu provedení podle vynalezu (nezobrazeno) může být vzduch nebo plyn skladovan v alespoň jednom plynovém kontejneru. Při otevření ventilu nebo svorky ve vedení může být plyn témuto prostředky dodavan do zařízení pro profukování biomedikálních zařízení a tím pro usnadnění znovuzískání biologické tekutiny, která

mohla byt zachycena ve spojích a funkčních biomedikálních zařízeních v průběhu zpracování.

S výhodou je profukovací vzduch nebo plyn přiváděn do potrubí v místě co nejbližším, jak jen je možné, kontejneru 11, aby se znova získal maximální objem biologické tekutiny. Kontejner vzduchu nebo plynu je s výhodou pružný, takže plyn uvnitř může být piněn do zařízení jednoduchým huštěním. Kontejnery biologické tekutiny a kontejnery vzduchu nebo plynu mohou sestávat ze stejného materiálu.

Vynález dále řeší místo a způsob jakým je porezní médium zvláště médium nahromaděných červených krvinek uloženo v nádobě odstředivky v průběhu odstředování. Při zkoušení řady návrhů, jak umístit vhodné pouzdra filtrů do nádoby odstředivky, byl dokazán četný výskyt perforace potrubí, způsobené pouzdrem v průběhu odstředování. Je ovšem velmi obtížné navrhnout pouzdro, které spolehlivě vydrží 5000 G aniž by se porušilo. Navíc běžné nádoby odstředivek jsou konstruovány tak, aby nesly běžné sběrné sady krve, které neobsahuji filtrační prvky. Umístění další objemné sestavy filtru nahromaděných červených krvinek do konvenčních nádob bylo tedy velmi obtížné. Tyto velmi zavažné problemy byly odstraněny uložením sestavy filtru nahromaděných červených krvinek na držák vně nádoby. Toto řešení poskytuje potřebné upevnění sestavy filtru pomocí o-

krajové části 127 držáku 122 (obr. 4), upravené ke vzájemné součinnosti se sestavou filtru a s rozměrem nádoby odstředivky. Dále držák 122 je umístěn nad vrchem nádoby, což je poloha mnohem blíže centru rotace, takže síla, které je sestava filtru vystavena je od asi 40% do asi 60% síly, které je vystaveno dno nádoby 120. Dále úzké dražky na každém konci držáku přidržují pevně spoje potrubí a umožňují potrubí klesnout dovnitř do nádoby. Je překvapivé, že tato část potrubí spuštěného do nádoby, vydrží odstředování velmi dobře.

Pro lepší pochopení vynálezu uvádíme následující příklady, které jsou konkrétním vyjádřením vynálezu. Tyto příklady jsou určeny pouze pro popisné účely a nemohou být v žádném případě použity pro omezení vynálezu.

Příklady provedení vynálezu

Příklad 1:

Funkční biomedická zařízení použité pro první příklad zahrnuje sběrný krevní vak, sestavy pro odstranění leukocitů z plazmy bohaté na krevní destičky a z nahromaděných červených krvinek a satelitní vaky pro oddělené uskladnění plazmy bohaté na krevní destičky a nahromaděných červených krvinek. Dále obsahuje médium pro zabránění průchodu červených krvinek, umístěné mezi sběrným vakem a sestavou média pro odstranění leukocitů z plazmy bohaté na krevní destičky, zabraňující toku červených krvinek do satelitního vaku plazmy bohaté na krevní destičky.

Sestava média pro zabránění průchodu červených krvinek zahrnuje porezní médium pro zabranění toku při kontaktu s červenými krvinkami když jím plazma bohatá na krevní destičky prochází ze sběrného vaku. Sestava pro zabránění průchodu červených krvinek byla vytvořena z vláken PBT o průměrném průměru od 2,6 μm povrchově upravovaných v souladu s postupem uvedeným v US patentu 4 880 548 za použití hydroxyletilmetakrylatu a kyseliny metakrylove v poměru monomerů 0,35 : 1. aby se získalo kritické smačecí povrchové napětí

95 dyn/cm a potencial zeta o velikosti -11.4 mV. Učin-ny průměr porezního prvku byl 2.31 cm a představuje plochu filtru 4,2 cm², tloušťka byla 0.051 cm, objem dutin byl 75% (hustota 0.34 g/cm³), a plocha povrchu vláken byla 0,08 m².

Objem media plazmy bohaté na krevní destičky ulo-ženého v pouzdře byl menší než 0,4 cm³ a představoval ztrátu plazmy bohaté na krevní destičky v něm zadržené menší než 0,2%. Tok byl okamžitě zastaven, jakmile červené krvinky dosáhly povrchu sestavy pro zabránění průchodu červených krvinek a vizuálně nebyl zjištěn tok červených krvinek nebo hemoglobinu dovnitř.

Sestava pro odstranění leukocitů z plazmy bohaté na krevní destičky obsahující porézní medium pro odstranění leukocitů z plazmy bohaté na krevní destičky poté co plazma bohatá na krevní destičky prošla sestavou pro zabránění průchodu červených krvinek je popsáno v US patentu č. 4 880 548. Podobné sestava pro odstranění leukocitů z nahromaděných červených krvinek obsahující porézní medium pro odstranění leukocitů z jednotky nahromaděných červených krvinek je popsána v US patentu č. 4 925 572. Příklad byl použit pro jednu jednotku plné krve od dárce. Jednotka krve byla shromažděna ve sběrném vaku, který byl předem naplněn 63 ml citran-fosfat-dextroza-adenin antikoagulantu (protisražlivého prostředku). Shromažděna krev byla

podrobena jemnému odstrčování v souladu s praxí krevní banky. Sběrny vak byl přemístěn pečlivé tak, aby se nepomíchal jeho obsah do oddělovače plazmy, který byl předem natlakován, aby vyvinul tlak asi 90 mm sloupce rtuti.

Tlak z čerpadla nutí plazmu bohatou na krevní destičky ze sběrného vaku projít sestavou pro zabránění průchodu červených krvinek, sestavou filtru plazmy bohaté na krevní destičky (kde jsou z něj odstraněny leukocity) a pak do satelitního vaku. Jak plazma bohatá na krevní destičky opouští sběrny vak, hladina mezi nahromaděnými červenými krvinkami a plazmou bohatou na krevní destičky se zvedá. Když červené krvinky (přitomné na předním okraji vrstvy nahromaděných červených krvinek) se dotknou sestavy pro zabránění průchodu červených krvinek, je tok zastaven automaticky a bez kontrolovaní.

Nahromaděné červené krvinky zůstávající ve sběrném vaku jsou také zpracovány. Sběrny vak je zavěšen a pak vymackán, aby byl obsah vylit na filtr pro odstranění leukocitů z nahromaděných červených krvinek a nahromaděné červené krvinky jsou zbaveny leukocitů. Když je zavěšený sběrny vak prázdný, proces se zastaví automaticky. Nyní leukocitů zbaveny produkt červených krvinek je buď shromažděn v satelitním vaku nebo je lze použít pro transfuzi podle požadavku.

Plazma bohatá na krevní destičky dříve shromážděná v satelitním vaku byla pak zpracována postupy běžně používanými krevní bankou (to jest tvrdě odstředováním), aby byl získan koncentrát krevních destiček a plazma.

Příklad 2:

Plná krev byla shromážděna do dárcovské sady a byla zpracována za standardních podmínek, aby byla získána jednotka plazmy bohaté na krevní destičky. Plazma bohatá na krevní destičky byla dále filtrována pro odstranění leukocitů za použití filtračního zařízení popsaného v US patentu č. 4 880 548. Učinnost odstranění leukocitů byla větší, než 99.9%.

Filtrována jednotka plazmy bohatá na krevní destičky pak byla umístěna do tlakové manžety, na kterou byl vyvinut tlak o velikosti 300 mm Hg. Potrubí na výstupu vaku (v této chvíli uzavřene svorkou) bylo propojeno na vstupní otvor oddělovacího zařízení, jak je vidět na obr. 5, 6 a 9. V tomto zařízení jako oddělovací medium byla použita mikroporezní polyamidová membrána o velikosti porů 0,65 µm. Plocha membrány byla asi 17.4 cm². Hloubka kanálků první cesty toku tekutiny se zmenšovala z asi 0,03 cm poblíž vstupu do

asi 0,01 cm poblíž výstupu. Hloubka kanalků sekundární cesty tekutiny byla asi 0,025 cm. Výstupní části zařízení byly propojeny potrubím, které umožňovalo objem kapaliny, vytékající ze zařízení, měřit a uchovávat pro rozbor.

Zkouška zařízení podle vynalezu zacala otevřením svorky a umožněním plazmě bohaté na krevní destičky vstoupit do zařízení. Čistá tekutina (plazma) byla pozorována jak vystupuje jedním otvorem a zakalená tekutina (koncentrát krevních destiček) vytékal druhým otvorem. Doba trvání zkoušky byla 42 minut, v průběhu kterých bylo shromážděno 154 ml plazmy a 32 ml koncentrátu krevních destiček. Bylo zjištěno, že koncentrace krevních destiček v plazmě byla $1,2 \times 10^4$ na μl , zatím co koncentrace krevních destiček v koncentrátu krevních destiček byla $1,43 \times 10^6$ na μl .

Uvedené výsledky ukazují na to, že zařízení podle vynalezu umožňuje, aby plazma bohatá na krevní destičky byla koncentrována na užitečné úrovni a plazma chudá na krevní destičky byla zotavena v poměrně rozumné době.

Příklad 3:

Plná krev byla shromažděna a zpracována do krevních komponent jako v příkladu 2 a porovnána s výsledky dosaženými běžnými metodami. Výsledky porovnávající obsah krevních komponent v souvislosti s příslušným počtem leukocitů jsou uvedeny v tab. I, která ukazuje zvýšenou účinnost odstranění leukocitů v porovnání s běžnými metodami. Tabulka I pak také zobrazuje zvýšený zisk plazmy a tomu odpovídající snížený zisk nahromaděných červených krvinek jako výsledek použití tohoto vynálezu.

Tabulka I.

	běžný způsob	způsob podle vynálezu
objem plné krve (cm ³)	450 - 500	450 - 500
WBC plné krve	2×10^9	2×10^9
objem koncentrátu krevních destiček (cm ³)	50 - 65	50 - 65
WBC koncentrátu krevních destiček	$\approx 1 \times 10^8$	$\approx 1 \times 10^8$
objem plazmy (cm ³)	165 - 215	170 - 220
WBC plazmy	< 10 ⁸	< 10 ⁸
objem nahromaděných červených krvinek (cm ³) *	335	320
WBC nahromaděných červených krvinek	2×10^9	1×10^8

* w/Adsol™

Příklad 4 až 8.

Sady sběrnykh krevních vaků použité pro uskutečnění příkladů byly sestaveny způsobem, jak je popsán na obr. 1 a podrobeny zpracování jak bylo popsáno dříve za použití zařízení, které odpovídá obr. 4 pro první odstředování.

Porézní médium pro odstranění leukocitů z plazmy bohaté na krevní destičky bylo uloženo do válcového filtračního prvku, jehož průměr byl 2,5 cm a tloušťka 0,33 cm, bylo použito vláken PBT o průměrném průměru 2,6 μ m a hustoty 1,38 g/cm³, která byla povrchově upravována v souladu s postupem popsaným v US patentu č. 4 880 548 za použití směsi hydroxyletilmetakrylátu a monomeru kyseliny metakrylové ve vahovém poměru 0,3 : 1. Porezní médium mělo kritické smáčecí povrchové napětí 95 dyn/cm a potenciál zeta -11,4 mV při pH plazmy 7,3. Povrch vláken byl 0,52 m² a objem dutin byl 80%.

U porezního média pro odstranění leukocitů z nahromaděných červených krvinek bylo vypočítáno podle rovnic (3) a (4) dříve uvedených, že účinnost odstranění leukocitů byla lepsí než log 3 (to jest větší než odstranění 99,9% obsahu leukocitů). Toto bylo docíleno použitím 3,4 g vláken PBT průměru 2,6 μ m asi 13% více

vláken než bylo vyžadováno podle rovnic (3) a (4) a pro další zvyšení účinnosti odstranění leukocitů objem dutin byl snížen na 81%. Tyto změny způsobily, že účinnost byla lepší než log 4. (t.j. větší než 99,99%). Když nahromaděné červené krvinky procházely tímto filtračním mediem uloženým v pouzdru o průměru 6,4 cm, požadovaná doba průtoku v rozsahu od 10 do 40 minut byla docílena při působení tlaku 90 mm Hg. Po-vrch vláken byl upraven způsobem popsáným v US patentu č. 4 925 572 za použití směsi hydroxyethylmetakrylát a metyl metakrylát ve váhovém poměru 0,27 : 1; porézní médium mělo kritické smáčecí povrchové napětí 66 dyn/cm.

Před výše popsáné porézní médium nahromaděných červených krvinek bylo zařazeno předfiltraci, sestávající z pěti vrstev PBT tavených foukaných vláken spředených za účelem níže uvedeným do celkové tloušťky 0,25 cm:

stupeň	váha mg/cm ²	průmér vlákna μm	kritické smáčecí
			povrchové napětí
2,0 - 0,6	0,002	12	50
2,0 - 1,0	0,002	9	50
2,5 - 3,5	0,003	4,5	66
5,6 - 7,1	0,006	3,0	66
5,2 - 10,3	0,006	2,6	66

Každý z těchto příkladů používá jednu jednotku dárcovské krve. Jednotka krve byla shromážděna do sběrného zařízení sestaveného jak je ukázáno na obr. 1, přičemž sběrný vak byl předem naplněn 63 ml antikoagulační látky. Objem krve shromážděné od různých dárceů je uveden ve řádku 1 tabulky II. Sběrné zařízení bylo uloženo do nádoby odstředivky podle obr. 4 v souladu s obvyklou praxí krevní banky s výjimkou toho, že sestava pro odstranění leukocitů z nahromaděných červených krvinek byla uložena v držáku, který byl připevněn na horní části nádoby odstředivky a tak udržoval sestavu pro odstranění leukocitů vně a nad nádobou odstředivky.

Odstředivka byla potom uvedena do rotace, při rychlosti, která vyvinula 2280 G (při dnu nádoby) na tři minuty, což postačovalo k tomu, aby červené krvinky se usadily ve spodní části sběrného vaku. Držák byl potom odstraněn a sběrny vak přenesen pečlivě, aby se zamezilo promichání jeho obsahu, do oddělovače plazmy, který byl natlakován, aby vyvinul tlak asi 90 mm Hg. Otevřením uzávěru spojujícího vak se sestavou pro odstranění leukocitů z plazmy bohaté na krevní destičky a pak otevřením uzávěru spojujícího sestavu pro odstranění leukocitů z plazmy bohaté na krevní destičky se satelitním vakuem, umožnilo horní vrstvě plazmy bohaté na krevní destičky téci ze sběrného vaku přes sestavu pro odstranění leukocitů z plazmy bohaté na krevní destičky do satelitního vaku. Jak odtekala plazma bohatá na krevní destičky zvedala se vrstva mezi nahromaděnými červenými krvinkami a plazmou bohatou na krevní destičky ve sběrném vaku po dobu toku asi od 10 do 20 minut, dokud všechna plazma bohatá na krevní destičky neprošla sestavou pro odstranění leukocitů z plazmy bohaté na krevní destičky. V teto chvíli byl tok automaticky okamžitě zastaven, jakmile přední okraj vrstvy nahromaděných červených krvinek dosáhl sestavy pro odstranění leukocitů z plazmy bohaté na krevní destičky. Potrubí bylo poté uzavřeno svorkou poblíž sběrného vaku a poblíž satelitního vaku a pot-

rubi mezi dvěma svorkami a sestavou pro odstranění leukocitů z plazmy bohaté na krevní destičky bylo přerušeno. Plazma bohatá na krevní destičky shromažděna v satelitním vaku byla potom zpracována použitím obvyklých způsobů krevní banky k výrobě leukocitů zbavených koncentratů krevních destiček a plazmy. Objem koncentratu krevních destiček a plazmy je zaznamenán v tabulce II s počtem zbylých leukocitů v koncentrátu krevních destiček.

Sběrný vak, nyní obsahující jen usazené červené krvinky byl vyjmut ze zařízení pro oddělení plazmy a 100 ml živného roztoku AS3, které bylo předem umístěno v jiném satelitním vaku, bylo převedeno do sběrného vaku sestavou pro odstranění leukocitů z nahromaděných červených krvinek. Obsah sběrného vaku byl potom pořádně promichán. Za tlaku asi 120 mm Hg vyvinutého gravitační výškou byly nahromaděné červené krvinky ve sběrném vaku pak zbaveny leukocitů průchodem sestavou pro odstranění leukocitů z nahromaděných červených krvinek do satelitního vaku. Nahromaděné červené krvinky byly nyní schopny transfuze podle pozadavků. Objem, hematokryty, a zbytkový obsah leukocitů v nahromaděných červených krvinkách je uveden v tabulce II.

Počet leukocitů, uvedený v tabulce, vyjadřuje citlivost metod použitych pro zkoušení počtu zbylých

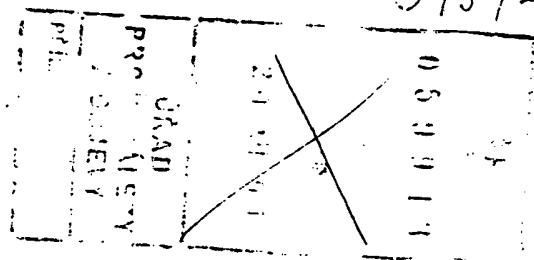
leukocitů ve vytékajících nahromaděných červených krvinkach a koncentrátu krevních destiček. Ve skutečnosti nebyly zjištěny vůbec žádné leukocyty ve vytékajících leukocitů zbavených tekutinách a to v žádném případu. Současně běžící experimenty, které použily mnohem citlivější (ale také pracnější) zkusební metody zjistily, že účinnost odstranění leukocitů byla asi 10 až 100 × lepší, než jaká je uvedena v datech zaznamenaných v tabulce.

Tabuľka II.

	test 1	test 2	test 3	test 4	test 5
odebraná plná krev (ml)	407	387	399	410	410
Hct plné krve (%)	45	42,5	40	41	38,5
filtrační doba plazmy bohaté na krevní destičky (min)	16	11	14	15	19
objem plazmy bohaté na krevní destičky (ml)	211	173	196	177	232
objem koncentrátu krevních destiček (ml)	47	52	49	69	61
zbytkový WBC koncentrátu krevních destiček	$<1,0 \times 10^5$	$<1,1 \times 10^5$	$<1,1 \times 10^5$	$<1,3 \times 10^5$	$<1,5 \times 10^5$
doba filtrace nahromaděných červených krvinek (min)	15	18	11	11	12
objem nahromaděných červených krvinek (ml)	285	318	301	306	288
Hct nahromaděných červených krvinek (%)	64,5	67	51	52,5	60,5
zbytkový WBC nahromaděných červených krvinek *	$<7,3 \times 10^6$	$<8,0 \times 10^6$	$<7,5 \times 10^6$	$<7,7 \times 10^6$	$<7,2 \times 10^6$

* na jednotku

Vynález byl podrobně popsán pomocí obrazků a příkladů, ale mělo by být jasné, že vynález připouští různé způsoby obměn a úprav a není tedy omezen na určité provedení. Mělo by být jasné, že určité provedení nemá omezovat vynález, ale právě naopak, že vynález pokryvá všechny modifikace, ekvivalenty a alternativy spadající do ducha a rozsahu vynalezu.



P A T E N T O V E N A R O K Y

1. Zařízení na zpracování biologických tekutin, vyznačující se tím, že obsahuje první kontejner; druhý kontejner spojený s prvním kontejnerem; třetí kontejner spojeny s prvním kontejnerem; první porézní médium, umístěné mezi první kontejner a druhý kontejner, obsahující alespoň jedno médium pro odstranění leukocitů, médium pro zabránění průchodu červených krvinek a kombinované médium pro odstranění leukocitů a pro zabránění průchodu červených krvinek; a druhé porézní médium, umístěné mezi prvním kontejnerem a třetím kontejnery a obsahující medium pro odstranění leukocitů.

2. Zařízení na zpracování biologických tekutin, vyznačující se tím, že pro použití společně s odstředivkou obsahuje alespoň jeden kontejner, který zapadá do nádoby odstředivky; alespoň jednu sestavu filtru v kapalinném spojení s kontejnerem; a držák, upraveny pro přijetí sestavy filtru a uzpůsobeny pro součinnost s nadobou odstředivky.

3. Zařízení na zpracování biologických tekutin, vyznačující se tím, že obsahuje odstředivku, která má alespoň dvě nádoby; alespoň jeden kontejner, který zapadá do nádoby; alespoň jednu sestavu filtru v kapalinném spojení s kontejnerem; a držák, upravený pro přijetí sestavy filtru a upravený pro součinnost s nádobou odstředivky.

4. Zařízení na zpracování biologických tekutin, vyznačující se tím, že obsahuje první kontejner; druhý kontejner spojený s prvním kontejnerem; a porézní médium, umístěné mezi první kontejner a druhý kontejner a obsahující médium pro odstranění leukocitů z červených krvinek a mající kritické smáčecí povrchové napětí větší než 53 dyn/cm.

5. Zařízení na zpracování biologických tekutin, vyznačující se tím, že obsahuje první kontejner; druhý kontejner spojený s prvním kontejnerem; třetí kontejner spojený s prvním kontejnerem; první porézní vlákenné medium umístěné mezi prvním kontejnerem a druhým kontejnerem, obsahující alespoň jedno médium pro odstranění leukocitů, médium pro zabranění průchodu červených krvinek

a kombinované médium pro odstranění leukocitů a pro zabranění průchodu červených krvinek; a druhé porezní vlakenné médium, umístěné mezi první kontejner a třetí kontejner a obsahující médium pro odstranění leukocitů; a konečně první a druhé porezní médium, jehož vlákna byla upravena, tak aby představovala hydroxylní skupiny.

6. Zařízení na zpracování biologických tekutin, vyznačující se tím, že obsahuje sběrný krevní vak; první satelitní vak; druhý satelitní vak; potrubí spojující sběrný krevní vak s prvním satelitním vakem a s druhým satelitním vakem; první porezní médium, umístěné uvnitř potrubí mezi sběrným vakem a prvním satelitním vakem, které obsahuje alespoň jedno médium pro odstranění leukocitů, médium pro zabránění průchodu červených krvinek a kombinované médium pro odstranění leukocitů a pro zabranění průchodu červených krvinek; toto první porezní médium má potenciál zeta od -3 do -30 mV a pH 7.3 a kritické smáčecí povrchové napětí větší než 70 dyn/cm; a druhé porezní médium, umístěné uvnitř potrubí mezi sběrným vakem a druhým satelitním vakem, které obsahuje médium pro odstranění leukocitů; toto druhé porezní médium má kritické smáčecí povrchové napětí větší než 53 dyn/cm, objem

dutin mezi 60% až 90% a průtočný povrch od 30 do 60 cm².

7. Způsob shromažďování a zpracování krve, vyznáčující se tím, že obsahuje shromažďování plné krve do kontejnerů; odstředování plne krve; procházení horní vrstvy odstředěné krve prvním porézním médiem, přičemž první porezní médium obsahuje alespoň jedno médium pro odstranění leukocitů, médium pro zabránění průchodu červených krvinek a kombinované médium pro odstranění leukocitů a pro zabránění průchodu červených krvinek; a procházení usazené vrstvy odstředěné krve druhým porézním médiem, přičemž druhé porezní médium obsahuje médium pro odstranění leukocitů.

8. Způsob shromažďování a zpracování krve, vyznáčující se tím, že obsahuje shromažďování plné krve v prvním kontejneru, odstředování plne krve na horní složku a spodní usazenou složku, odstranění horní složky z prvního kontejneru a průchod usazené složky porezním médiem do dalšího kontejneru, přičemž porezní médium odstraní leukocyty z nahromaděných červených krvinek a má kritické smačecí povrchové napětí větší než 53 dyn/cm.

9. Způsob shromáždování a zpracování krve, vyznačující se tím, že obsahuje shromáždování plné krve v prvním kontejneru, zařízení na zpracování biologických tekutin obsahující první kontejner pro plnou krev, druhý kontejner pro krevní komponentu a sestavu filtru umístěnou mezi první kontejner a druhý kontejner; umístění prvního kontejneru s obsahem plné krve a druhého kontejneru do nádoby odstředivky; umístění sestavy filtru mimo dno nádoby odstředivky; a odstředování.
10. Zařízení na zpracování biologických tekutin podle nároku 1 nebo 5, vyznačující se tím, že první kontejner je sběrný krevní vak a druhý a třetí kontejner jsou satelitní vaky.
11. Zařízení na zpracování biologických tekutin podle nároku 1, vyznačující se tím, že první porezní medium a druhé porezní médium obsahují vlákna, která byla upravena vystavením působení monomerů obsahujících polymerizovatelnou skupinu a skupinu obsahující hydroxyl.
12. Zařízení na zpracování biologických tekutin podle nároku 11, vyznačující se tím, že vlákna porezního média byla upravena tak, aby

představovala hydroxylní skupiny a karboxylini skupiny.

13. Zařízení na zpracování biologických tekutin podle nároku 5 nebo 12 nebo způsob podle nároku 7, vyznačující se tím, že vlákna prvního porezního média byla upravena směsi monomerů, obsahujících hydroxyethylmetakrylat a kyselinu metakrylovou.

14. Zařízení na zpracování biologických tekutin podle nároku 13, vyznačující se tím, že váhový poměr kyseliny merakrylove k monomeru hydroxyethylmetakrylátu v upravující směsi je mezi 0,01 : 1 a 0,5 : 1.

15. Zařízení na zpracování biologických tekutin podle nároku 5 nebo 12 nebo způsob podle nároku 7, vyznačující se tím, že vlákna druhého porezního média byla upravena směsi monomerů obsahujících hydroxyethylmetakrylat a methylakrylat nebo metylmetakrylat.

16. Zařízení na zpracování biologických tekutin podle nároku 15, vyznačující se tím, že váhový poměr methylakrylu nebo metylmetakrylu-

tu k monomeru hydroxyethylmetakrylatu v upravujici smesi je mezi 0.1 : 1 a 0.4 : 1.

17. Zpùsob podle nároku 7, vyznačujici se tím, že procházení horní vrstvy prvním porezním médiem zahrnuje procházení této vrstvy vlákny, která byla upravena vystavením pùsobení monomeru zahrnujícího skupinu obsahující hydroxyl a kde procházení usazené vrstvy druhým porézním médiem zahrnuje procházení této vrstvy vlákny, která byla upravena vystavením pùsobení monomeru zahrnujícího skupinu obsahující hydroxyl.
18. Zařízení na zpracování biologických tekutin podle nároku 1 nebo 5 nebo zpùsob podle nároku 7, vyznačujici se tím, že první a druhé porezní medium obsahuje polybutylentetra-ftalátová vlákna.
19. Zařízení na zpracování biologických tekutin podle naroku 1 nebo zpùsob podle naroku 7, vyznačujici se tím, že první porezní medium obsahuje kombinované médium pro odstranění leukocitů a pro zabránění prùchodu červených krvinek.

20. Zařízení na zpracování biologických tekutin podle nároku 2 nebo 3. vyznačující se tím, že sestava filtru zahrnuje pouzdro a v tomto pouzdře alespoň jedno médium pro odstranění leukocitů, médium pro zabránění průchodu červených krvinek a kombinované medium pro odstranění leukocitů a pro zabránění průchodu červených krvinek.

21. Způsob podle nároku 7, vyznačující se tím, že zahrnuje odstředování plné krve včetně rozdělování plné krve na horní vrstvu a usazenou vrstvu, která obsahuje červené krvinky a kde průchod vrchní vrstvy prvním porezním médiem zahrnuje průchod odstředěné krve, nejdříve horní vrstvy médiem pro zabránění průchodu červených krvinek nebo kombinovaným médiem pro odstranění leukocitů a pro zabránění průchodu červených krvinek dokud červené krvinky nezablokují první porezní médium.

22. Zařízení na zpracování biologických tekutin podle nároku 1, vyznačující se tím, že první porezní medium obsahuje médium pro zabránění průchodu červených krvinek

23. Zařízení na zpracování biologických tekutin podle nároku 1 nebo 19 nebo způsob podle nároku 7, vyznačující se tím, že první porézní médium umožňuje krevním destičkám projít, ale zabraňuje průchodu červených krvinek.
24. Zařízení na zpracování biologických tekutin podle nároku 1, vyznačující se tím, že první porézní médium obsahuje médium pro odstranění leukocitů.
25. Zařízení na zpracování biologických tekutin podle nároku 1 nebo způsob podle nároku 7, vyznačující se tím, že druhé porézní médium obsahuje médium pro odstranění leukocitů z nahromaděných červených krvinek.
26. Zařízení na zpracování biologických tekutin podle nároku 2, vyznačující se tím, že kontejnerem je sběrny krevní vak.
27. Zařízení na zpracování biologických tekutin podle nároku 2, vyznačující se tím, že obsahuje sběrny krevní vak a alespoň jeden satelitní vak.

28. Zařízení na zpracování biologických tekutin podle nároku 2, vyznačující se tím, že obsahuje druhou sestavu filtru v kapalinném spojení s kontejnerem.
29. Zařízení na zpracování biologických tekutin podle nároku 3, vyznačující se tím, že dále obsahuje druhý kontejner, přičemž první a druhý kontejner obsahuje příslušný sběrný krevní vak a první a druhý satelitní vak.
30. Zařízení na zpracování biologických tekutin podle nároku 3, vyznačující se tím, že dále obsahuje druhou sestavu filtru v kapalinném spojení s prvním kontejnerem.
31. Způsob shromažďování a zpracování krve podle nároku 7, vyznačující se tím, že horní vrstva je převedena pružným potrubím do prvního porezního média a usazená vrstva je převedena pružným potrubím do druhého porezního média.
32. Zařízení na zpracování biologických tekutin podle nároku 28, vyznačující se tím, že druhá sestava filtru zahrnuje pouzdro a v pouzdro porezní médium pro odstranění leukocitů z

nahromaděných červených krvinek.

33. Zařízení na zpracování biologických tekutin podle nároku 30, vyznačující se tím, že druhá sestava filtru zahrnuje pouzdro a porezní médium pro odstranění leukocitů z nahromaděných červených krvinek.
34. Způsob podle nároku 8, vyznačující se tím, že procházení usazené vrstvy porézním médiem zahrnuje procházení této vrstvy médiem pro odstranění leukocitů za účelem odstranění leukocitů z nahromaděných červených krvinek.
35. Zařízení na zpracování biologických tekutin podle nároku 1 nebo 19 nebo způsob podle nároku 7, vyznačující se tím, že první porezní medium zahrnuje vlákkenné médium a kde plocha povrchu vláken prvního porezního media je od 0,3 do 2 m².
36. Zařízení na zpracování biologických tekutin podle nároku 5, vyznačující se tím, že plocha povrchu vláken prvního porezního media je od 0,3 do 2 m² a průtočná plocha je od 2,5 do 10 cm².

37. Zařízení na zpracování biologických tekutin podle nároku 1 nebo 19 nebo způsob podle nároku 7, vyznačující se tím, že průtočná plocha prvního porézního média je od 2,5 do 10 cm².
38. Zařízení na zpracování biologických tekutin podle nároku 35, vyznačující se tím, že plocha povrchu vláken prvního porézního média je od 0,35 do 0,6 m².
39. Zařízení na zpracování biologických tekutin podle nároku 22, vyznačující se tím, že první porézní médium zahrnuje vlákenné médium, jehož plocha povrchu vláken je od 0,04 do 0,3 m².
40. Zařízení na zpracování biologických tekutin podle nároku 24, vyznačující se tím, že první porézní médium zahrnuje vlákenné médium jehož plocha povrchu vláken je od 0,08 do 1,0 m².
41. Zařízení na zpracování biologických tekutin podle nároku 35, vyznačující se tím, že první porézní médium má objem dutin od 75% do 80%.

42. Zařízení na zpracování biologických tekutin podle nároku 1, 5, 19 nebo 22 nebo způsob podle nároku 7, vyznačující se tím, že první porézní médium má objem dutin od 71% do 83%.
43. Zařízení na zpracování biologických tekutin podle nároku 24, vyznačující se tím, že první porézní médium má objem dutin od 50% do 89%.
44. Zařízení na zpracování biologických tekutin podle nároku 1 nebo 25 nebo způsob podle nároku 7, vyznačující se tím, že druhé porézní médium má objem dutin od 60% do 90%.
45. Způsob podle nároku 8. vyznačující se tím, že průchod usazene vrstvy porezním mediem zahrnuje průchod této vrstvy mediem, které ma objem dutin od 60% do 90%.
46. Zařízení na zpracování biologických tekutin nebo způsob podle nároku 44, vyznačující se tím, že druhé porezni medium ma objem dutin od 73% do 88,5%.

47. Zařízení na zpracování biologických tekutin podle nároku 37 nebo způsob podle nároku 7, vyznačující se tím, že průtěčný povrch prvního porézního média je v rozmezí 3,0 až 6,0 cm².

48. Zařízení na zpracování biologických tekutin podle nároku 1,9,22,24 nebo způsob podle nároku 7, vyznačující se tím, že první porézní médium má potenciál zeta od -7 do -20 mV při pH 7,3.

49. Zařízení na zpracování biologických tekutin podle nároku 48, vyznačující se tím, že první porézní médium má potenciál zeta od -10 do -14 mV při pH 7,3.

50. Zařízení na zpracování biologických tekutin podle nároku 1,19,22 nebo 24 nebo způsob podle nároku 7, vyznačující se tím, že první porézní médium má potenciál zeta od -3 do -30 mV při pH 7,3.

51. Zařízení na zpracování biologických tekutin podle nároku 5, vyznačující se tím,

že první porézní médium má potencial zeta od -3 do -30 mV při pH 7.3 a kritické smáčecí povrchové napěti větší než 70 dyn/cm.

52. Zařízení na zpracování biologických tekutin podle nároků 1,19,22, nebo 24 nebo způsob podle nároku 7, vyznačující se tím, že první porézní médium má kritické smáčecí povrchové napěti větší než 70 dyn/cm.
53. Zařízení na zpracování biologických tekutin podle nároků 52, vyznačující se tím, že první porezní médium má kritické smáčecí povrchové napěti od 70 dyn/cm do 115 dyn/cm.
54. Zařízení na zpracování biologických tekutin podle nároků 53, vyznačující se tím, že první porézní medium má kritické smáčecí povrchové napěti od 90 dyn/cm do 100 dyn/cm.
55. Zařízení na zpracování biologických tekutin podle nároků 54, vyznačující se tím, že první porezní médium má kritické smáčecí povrchové napěti od 93 dyn/cm do 97 dyn/cm.

-56. Zařízení na zpracování biologických tekutin podle nároku 22. vyznačující se tím, že průtočný povrch prvního porezního media je v rozmezí 3,0 až 8,0 cm².

57. Zařízení na zpracování biologických tekutin podle nároku 1 nebo 25 nebo způsob podle nároku 7, vyznačující se tím, že průtočný povrch druhého porézního média je v rozmezí 30 až 60 cm².

58. Postup podle nároku 8, vyznačující se tím, že průchod usazene vrstvy porezním mediem zahrnuje průchod této vrstvy mediem, které má průtočnou plochu od 30 do 60 cm².

59. Zařízení na zpracování biologických tekutin podle nároků 1 nebo 25 nebo způsob podle nároku 7, vyznačující se tím, že druhé porezní medium má kritické smačecí povrchové napětí větší než 53 dyn/cm.

60. Zařízení na zpracování biologických tekutin podle nároku 5, vyznačující se tím, že druhé porezní médium zahrnuje médium pro odstranění leukocitů z nahromaděných červených krvi-

nek a má kritické smačecí povrchové napětí větší než 53 dyn/cm.

61. Zařízení na zpracování biologických tekutin podle nároku 59, vyznačující se tím, že druhé porezní medium má kritické smačecí povrchové napětí od 53 dyn/cm do 90 dyn/cm.
62. Zařízení na zpracování biologických tekutin podle nároku 1,5 nebo 25 nebo postup podle nároku 7, vyznačující se tím, že druhé porezní médium zahrnuje také předřazený filtr.
63. Způsob podle nároku 8, vyznačující se tím, že průchod usazené vrstvy porezním médiem zahrnuje průchod této vrstvy médiem, které také obsahuje předřazený filtr.
64. Způsob podle nároku 7, vyznačující se tím, že odstředování plné krve zahrnuje umístění kontejneru s obsahem plné krve do nadoby odstředivky a umístění sestavy filtru, zahrnující pouzdro a druhé porezní médium, na držák uzpůsobený pro přijetí sestavy filtru a upravený pro součinnost s nadobou odstředivky.

65. Způsob podle nároku 8. vyznačující se tím, že odstředování plné krve zahrnuje umístění prvního kontejneru s obsahem plné krve do nádoby odstředivky a umístění sestavy filtru zahrnující pouzdro a porení medium na držák, uzpůsobený pro přijetí sestavy filtru a upravený pro součinnost s nádobou odstředivky.
66. Zařízení na zpracování biologických tekutin podle nároku 28, vyznačující se tím, že alespoň jedna sestava filtru je umístěna tak, že síla vyvinutá na sestavu filtru v průběhu odstředování není větší, než než 60% síly vyvinuté u dna nádoby.
67. Zařízení na zpracování biologických tekutin podle nároku 2 nebo 3, nebo způsob podle nároku 64, vyznačující se tím, že sestava filtru je umístěna tak, že síla vyvinuta na sestavu filtru v průběhu odstředování není větší, než 60% síly vyvinuté u dna nádoby.
68. Způsob podle nároku 65. vyznačující se tím, že umístění sestavy filtru zahrnuje umístění sestavy filtru vzhledem ke dnu nádoby tak, že síla vyvinutá na sestavu filtru v prů-

běhu odstředování není větší, než než 60% síly vyvinute u dna nádoby odstředivky.

69. Způsob podle nároku 9, vyznačující se tím, že umístění sestavy filtru zahrnuje umístění sestavy filtru vzhledem ke dnu nádoby tak, že síla vyvinutá na sestavu filtru v průběhu odstředování není větší, než než 60% síly vyvinuté u dna nádoby odstředivky.

70. Zařízení na zpracování biologických tekutin podle nároku 67 nebo způsob podle nároku 67, vyznačující se tím, že síla vyvinutá na sestavu filtru v průběhu odstředování není větší, než než 40% síly vyvinuté u dna nádoby.

71. Způsob podle nároku 68, vyznačující se tím, že umístění sestavy filtru zahrnuje umístění sestavy filtru vzhledem ke dnu nádoby tak, že síla vyvinutá na sestavu filtru v průběhu odstředování není větší, než než 40% síly vyvinuté u dna nádoby.

72. Způsob podle nároku 9, vyznačující se tím, že umístění sestavy filtru zahr-

nuje umístění sestavy filtru vně nádoby odstředivky.

73. Způsob podle nároku 64, vyznačující se tím, že zahrnuje umístění sestavy filtru vně nádoby.

74. Způsob podle nároku 9, vyznačující se tím, že umístění sestavy filtru zahrnuje umístění porézního média na držák, který spočívá na nádobě odstředivky.

75. Zařízení na zpracování biologických tekutin podle nároku 2 nebo 28, vyznačující se tím, že sestava filtru je umístěna vně nádoby, přičemž sestava filtru je uvnitř držáku a držák je uzpůsoben pro součinnost s nádobou.

76. Zařízení na zpracování biologických tekutin podle nároku 2 nebo 28, vyznačující se tím, že alespoň jedna sestava filtru je umístěna na držáku, přičemž držák spočívá na nebo částečně v nádobě.

77. Způsob podle nároku 73, vyznačující se tím, že zahrnuje umístění sestavy fil-

tru na držáku, který spocívá na nebo částečně v nádobě odstředivky.

78. Zarizení na zpracování biologických tekutin podle nároku 1, vyznačující se tím, že pružné potrubí spojuje první kontejner s druhým kontejnerem a pružné potrubí spojuje první kontejner se třetím kontejnerem.

79. Způsob pro zpracování biologické tekutiny, vyznačující se tím, že zahrnuje převod biologické tekutiny z prvního kontejneru k prvnímu funkčnímu biomedikálnímu zařízení obsahujícímu médium pro zabránění průchodu červených krvinek; a převod biologické tekutiny z prvního kontejneru do druhého funkčního biomedikálního zařízení.

80. Způsob podle nároku 79, vyznačující se tím, že převádění biologické tekutiny z prvního kontejneru k prvnímu funkčnímu biomedikálnímu zařízení se týka převádění horní vrstvy biologické tekutiny; a převádění biologické tekutiny z prvního kontejneru do druhého funkčního biomedikálního zařízení se týka převádění usazenej vrstvy biologické tekutiny.

81. Způsob podle nároku 79, vyznačující se tím, že dále zahrnuje převadění biologické tekutiny v prvním kontejneru k prvnímu funkčnímu biomedikálnímu zařízení dokud není zablokováno médium pro zabránění průchodu červených krvinek a převádění biologické tekutiny v prvním kontejneru k druhému funkčnímu biomedikálnímu zařízení poté, co bylo zablokováno medium pro zabranění průchodu červených krvinek.

82. Způsob podle nároku 80, vyznačující se tím, že dále zahrnuje převadění horní vrstvy biologické tekutiny k prvnímu funkčnímu biomedikálnímu zařízení dokud není zablokováno médium pro zabránění průchodu červených krvinek a převádění usazene vrstvy biologicke tekutiny k druhému funkčnímu biomedikálnímu zařízení poté, co bylo zablokováno médium pro zabranění průchodu červených krvinek.

83. Způsob podle nároku 79, vyznačující se tím, že dále zahrnuje převadění biologické tekutiny z prvního kontejneru k prvnímu funkčnímu biomedikálnímu zařízení a převadění biologické tekutiny z prvního kontejneru k druhemu fun-

kčnímu biomedikálnímu zařízení současné.

84. Způsob podle nároku 79, vyznacující se tím, že dále zahrnuje převadění biologické tekutiny z prvního kontejneru k prvnímu funkčnímu biomedikálnímu zařízení a převadění biologické tekutiny z prvního kontejneru k druhému funkčnímu biomedikálnímu zařízení postupně.

85. Způsob pro zpracování plné krve, vyznacující se tím, že zahrnuje odstředování plné krve; procházení horní vrstvy odstředěné krve prvním funkčním biomedikálním zařízením, které obsahuje medium pro zabránění průchodu červených krvinek; a procházení usazené vrstvy odstředěné krve druhým funkčním biomedikálním zařízením, které obsahuje médium pro odstranění leukocitů.

86. Způsob podle nároku 85, vyznacující se tím, že dále zahrnuje procházení horní vrstvy odstředěné krve prvním funkčním biomedikálním zařízením dokud není médium pro zabránění průchodu červených krvinek uzavřeno a procházení usazene vrstvy odstředěné krve druhym funkčním biomedikálním zařízením pote, co bylo médium pro zabránění průchodu červených krvinek uzavřeno.

87. Způsob podle nároku 85. vyznačující se tím, že dále zahrnuje procházení horní vrstvy odstředěné krve prvním funkčním biomedikálním zařízením a procházení usazene vrstvy odstředěné krve druhým funkčním biomedikálním zařízením současně.

88. Způsob podle nároku 85. vyznačující se tím, že dále zahrnuje procházení horní vrstvy odstředěné krve prvním funkčním biomedikálním zařízením a procházení usazené vrstvy odstředěné krve druhým funkčním biomedikálním zařízením současně.

89. Způsob podle nároku 85. vyznačující se tím, že dále zahrnuje procházení horní vrstvy třetím funkčním biomedikálním zařízením, zařazeným za prvním funkčním biomedikálním zařízením.

90. Způsob podle nároku 89. vyznačující se tím, že procházení horní vrstvy třetím funkčním biomedikálním zařízením zahrnuje procházení horní vrstvy mediem pro odstranění leukocitů.

91. Způsob podle nároku 89. vyznačující se tím, že procházení horní vrstvy třetím funkčním biomedikálním zařízením zahrnuje procházení horní vrstvy oddělovacím zařízením bez odstředování.
92. Způsob pro zpracování plné krve, vyznačující se tím, že zahrnuje odstředování plné krve; procházení vrchní vrstvy odstředěné krve prvním funkčním biomedikálním zařízením které obsahuje médium pro zabránění průchodu červených krvinek a médium pro odstranění leukocitů; a procházení usazené vrstvy odstředěné krve druhým funkčním biomedikálním zařízením, které obsahuje médium pro odstranění leukocitů.
93. Zařízení na zpracování biologických tekutin, vyznačující se tím, že obsahuje první kontejner; první funkční biomedikální zařízení, které obsahuje médium pro zabránění průchodu červených krvinek, je spojene s prvním kontejnerem a určuje první cestu toku; a druhé funkční biomedikální zařízení, které obsahuje médium pro odstranění leukocitů, je spojene s prvním kontejnerem a určuje druhou cestu toku.

94. Zařízení na zpracování biologických tekutin podle naroku 93, vyznačující se tím, že dále obsahuje druhy kontejner spojeny s druhým funkčním biomedikálním zařízením.

95. Zařízení na zpracování biologických tekutin, vyznačující se tím, že obsahuje první kontejner; první funkční biomedikální zařízení s médiem pro zabránění průchodu červených krvinek spojené s prvním kontejnerem a určující první cestu toku; a druhy kontejner zařazený za prvním kontejnerem a s ním spojený a určující druhou cestu toku.

96. Zařízení na zpracování biologických tekutin, vyznačující se tím, že obsahuje první kontejner; první funkční biomedikální zařízení s médiem pro zabránění průchodu červených krvinek spojené s prvním kontejnerem; a druhé funkční biomedikální zařízení s mediem pro odstranění leukocitů spojené s prvním kontejnerem nezávisle na prvním funkčním biomedikálním zařízení.

97. Zařízení na zpracování biologických tekutin podle naroku 96, vyznačující se tím, že první funkční biomedikální zařízení a druhé

funkční biomedikální zařízení jsou nezávisle spojené s prvním kontejnerem pomocí spojů.

98. Zařízení na zpracování biologických tekutin vyznačující se tím, že obsahuje první kontejner; první funkční biomedikální zařízení s médiem pro zabranění průchodu červených krvinek, které má kritické smáčecí povrchové napětí větší než asi 70 dyn/cm, spojené s prvním kontejnerem; a druhé funkční biomedikální zařízení s porézním médiem pro odstranění leukocitů, které má kritické smáčecí povrchové napěti větší než asi 53 dyn/cm a je spojené s prvním kontejnerem.

99. Zařízení na zpracování biologických tekutin, vyznačující se tím, že obsahuje první kontejner; první funkční biomedikální zařízení s médiem pro zabranění průchodu červených krvinek a s médiem pro odstranění leukocitů, spojené s prvním kontejnerem a určující první cestu toku; druhé funkční biomedikální zařízení s médiem pro odstranění leukocitů, spojene s prvním kontejnerem a určujici druhou cestu toku.

100. Způsob pro zpracování plné krve vyznačující se tím, že sestava z odst-

ředování plné krve; procházení horní vrstvy odstředěné krve prvním funkčním biomédikálním zařízení s médiem pro zabránění průchodu červených krvinek pokud "medium" pro zabránění průchodu červených krvinek není uzavřeno; a dále procházení horní vrstvy přidavným funkčním biomédikálním zařízením obsahujícím oddělovací zařízení neodstředovacího typu.

101. Způsob podle nároku 100, vyznačující se tím, že procházení horní vrstvy přidavným funkčním biomédikálním zařízení zahrnuje také rozdělování horní vrstvy do jedné nebo více komponent.

102. Způsob podle nároku 101, vyznačující se tím, že dále zahrnuje shromažďování jedné nebo více komponent horní vrstvy do alespoň jednoho kontejneru.

103. Zařízení na zpracování biologických tekutin, vyznačující se tím, že se stavá z prvního kontejneru; prvního funkčního biomédikálního zařízení s médiem pro zabránění průchodu červených krvinek, spojeného s prvním kontejnerem; a druhé funkční biomédikální zaříze-

ni s neodstředovacim oddělovacim zařízením ktere je zařazeno za první funkční biomedikální zařízení a je s ním spojeno.

104. Zařízení na zpracování biologických tekutin, vyznačující se tím, že obsahuje první kontejner: první funkční biomedikální zařízení s médiem pro zabránění průchodu červených krvinek, spojené s prvním kontejnerem; druhé funkční biomedikální zařízení s mediem pro odstranění leukocitů, spojené s prvním kontejnerem nezávisle na prvním funkčním biomedikálním zařízení; druhý kontejner spojený s druhym funkčním biomedikálním zařízením; třetí kontejner spojeny s prvním funkčním biomedikálním zařízením; a čtvrtý kontejner spojený s třetím kontejnerem.

FIG. 1

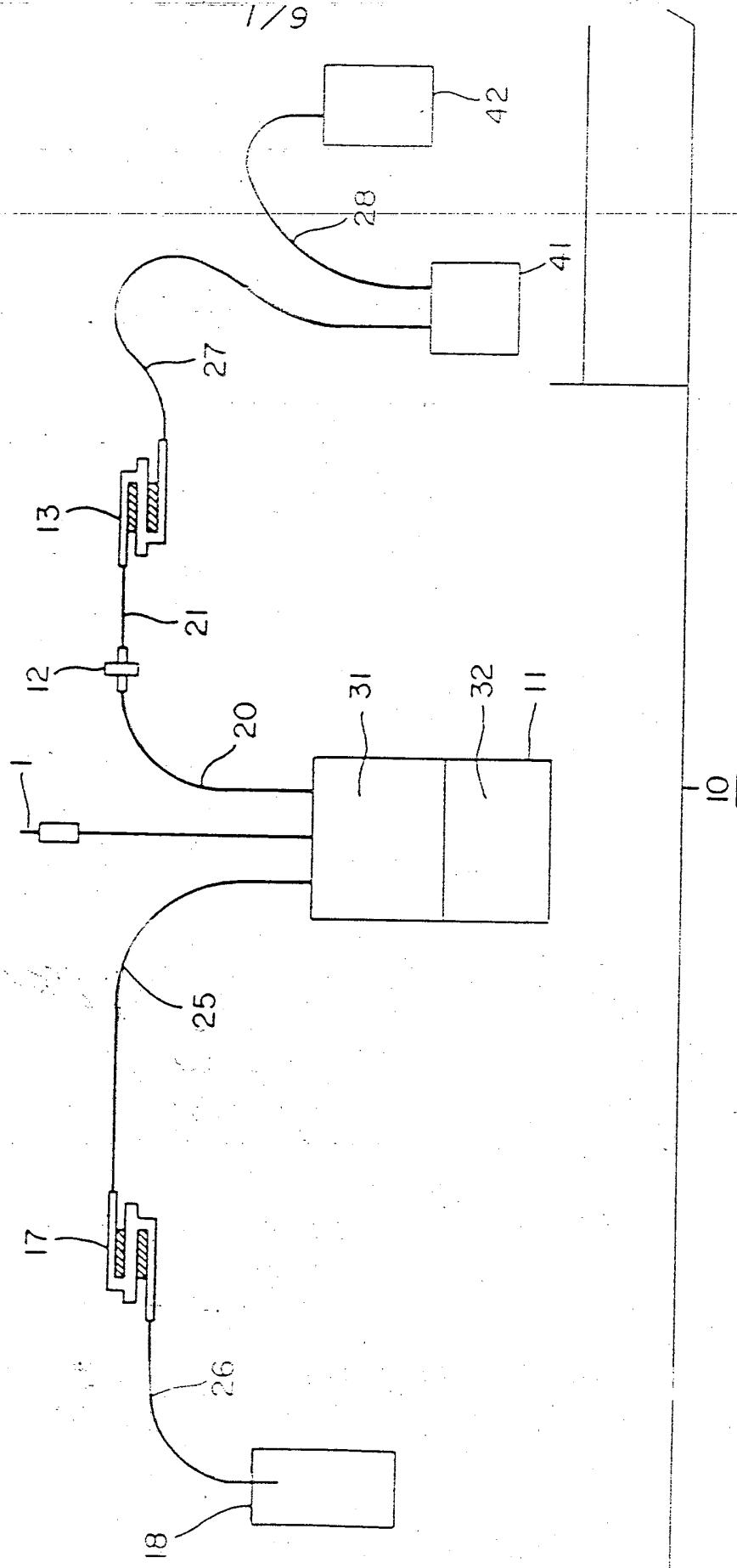
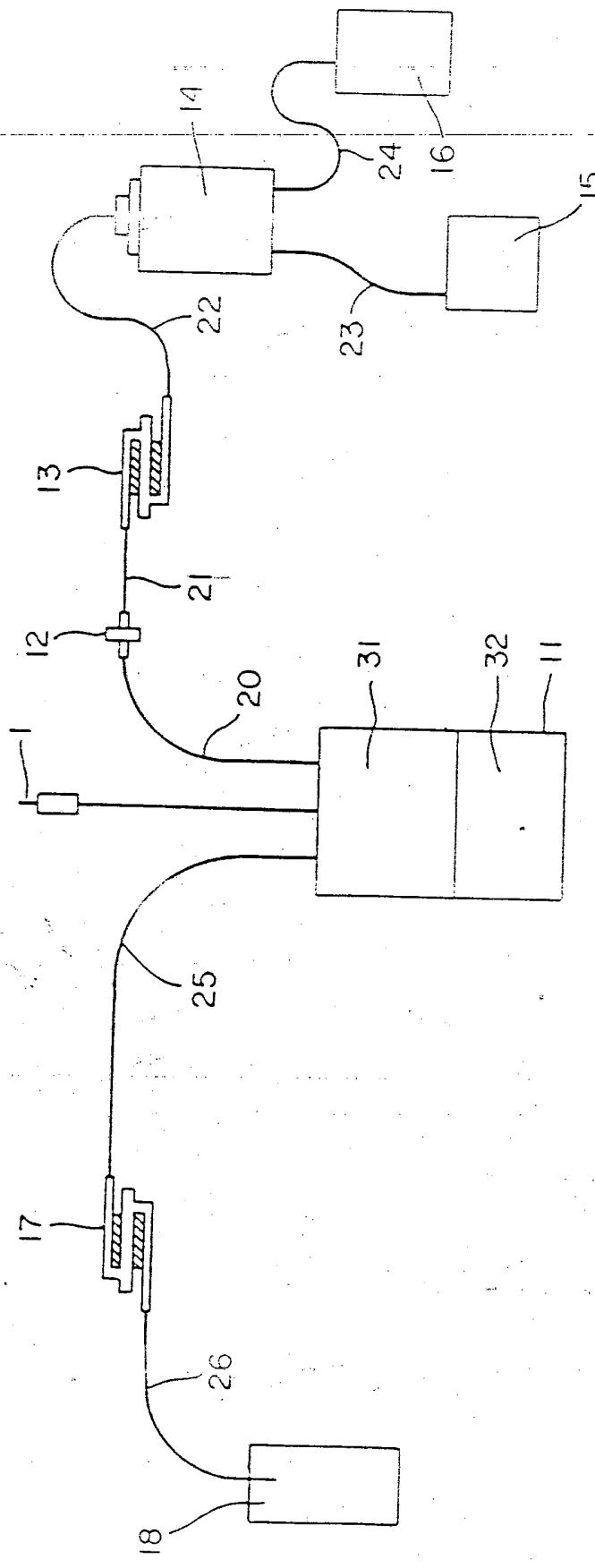


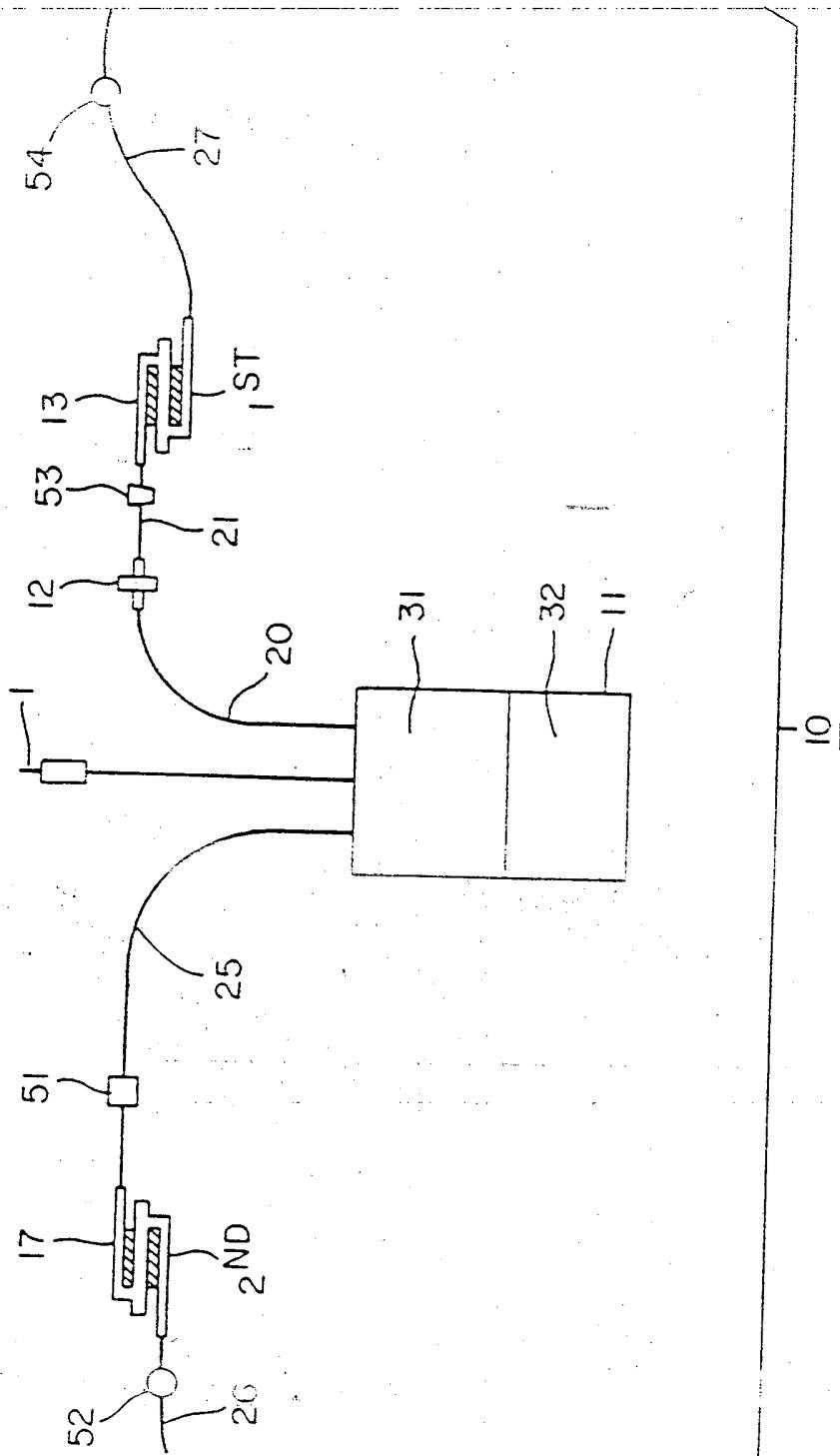
FIG. 2

2/9

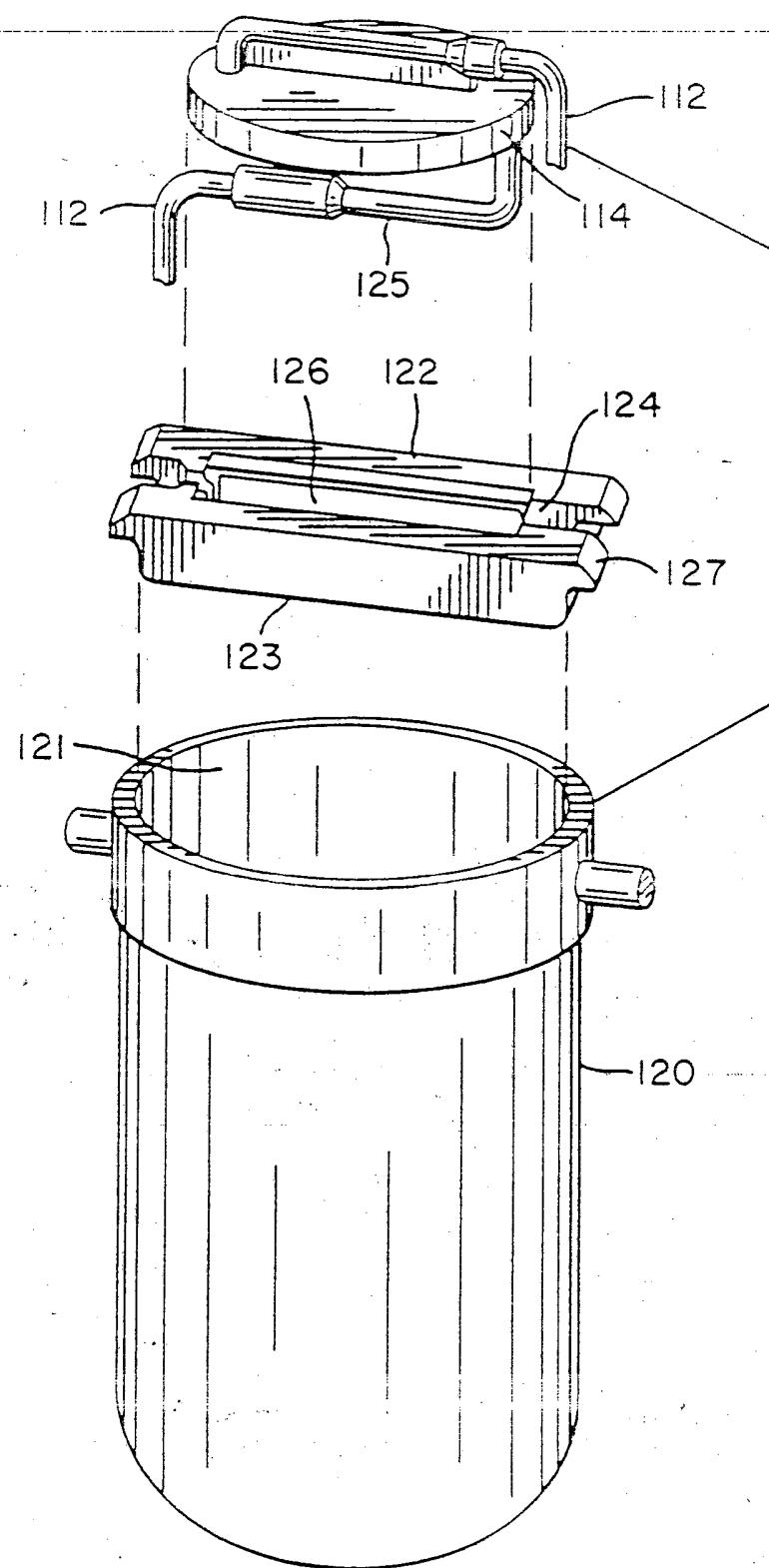


3/9

FIG. 3



4/9

Cbr
FIG. 4

5/9

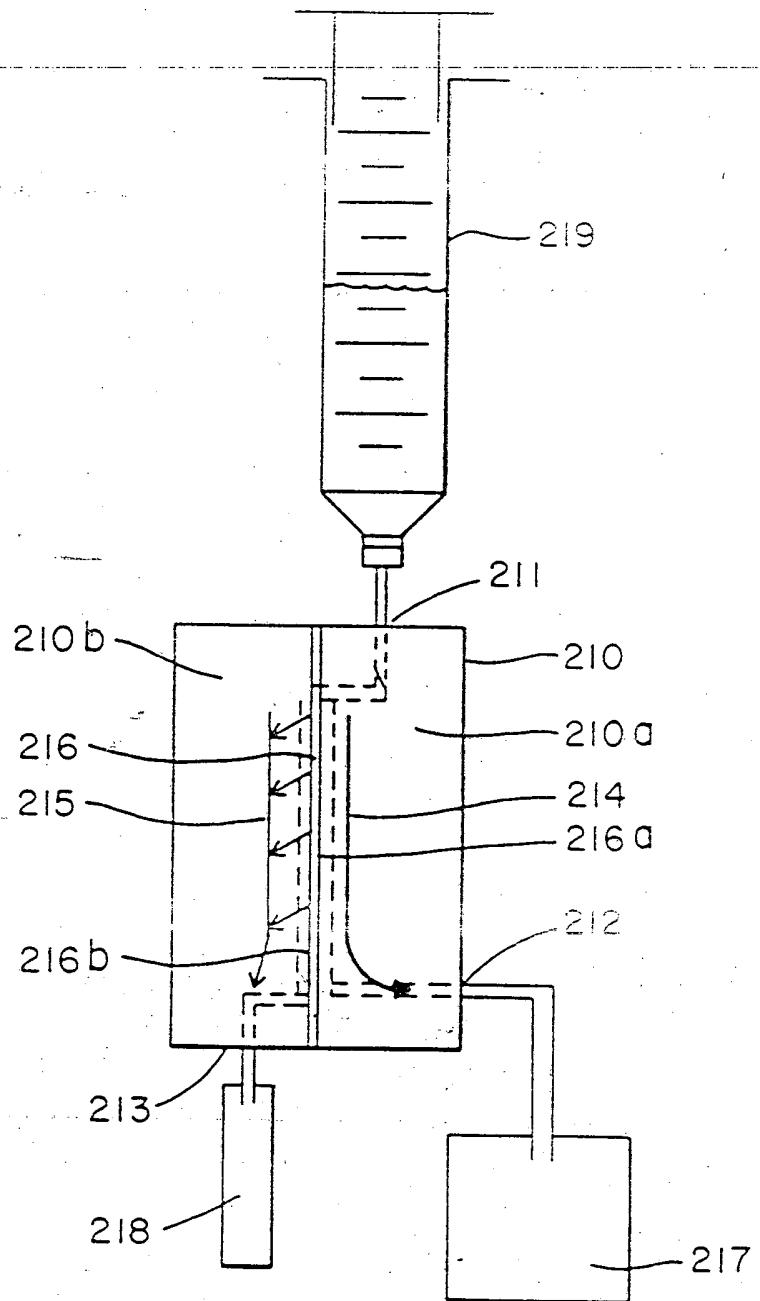
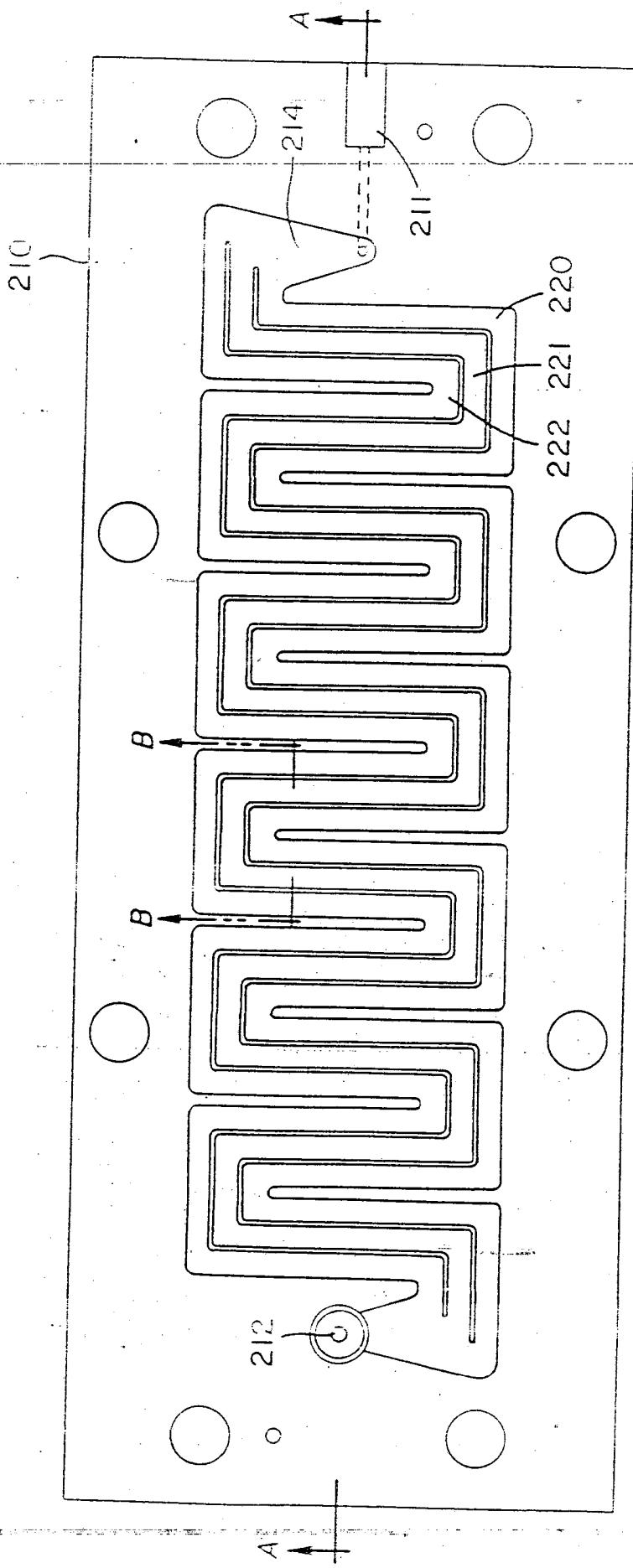


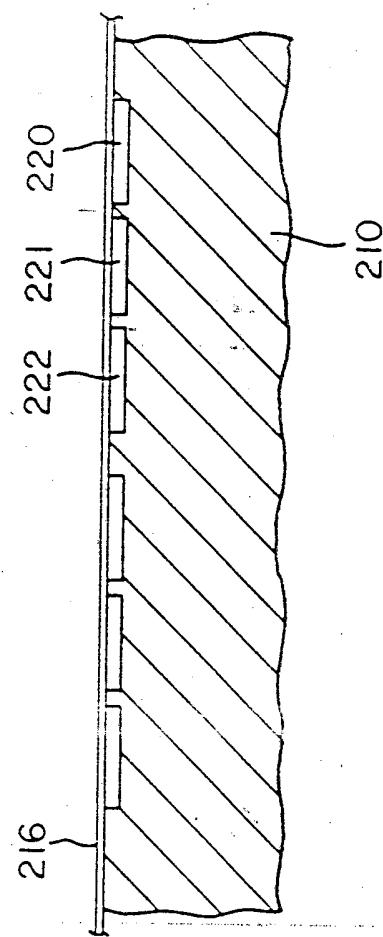
FIG. 5

6/9

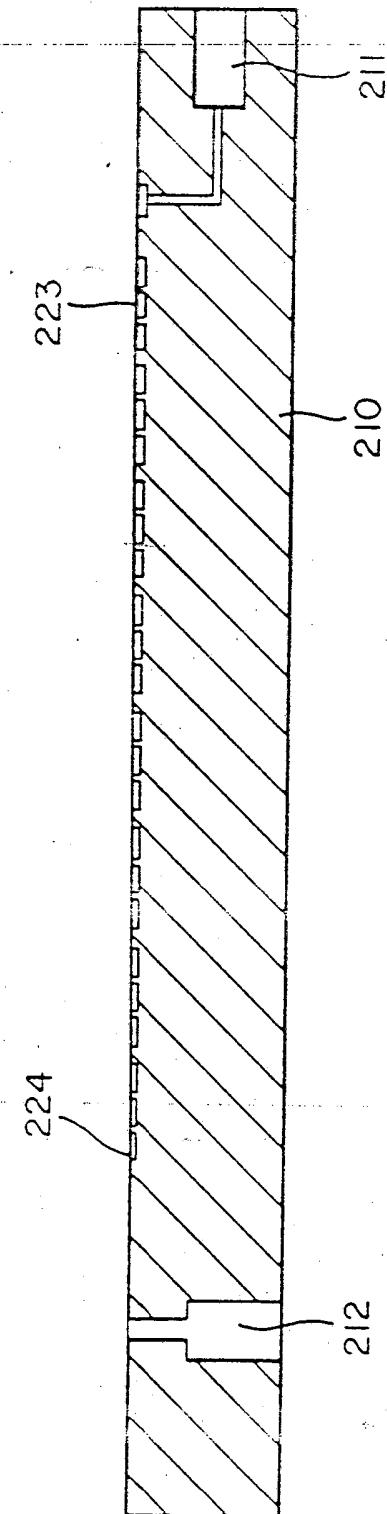


Ob
FIG. 6

7/9



Obr
FIG. 8



Obr
FIG. 7

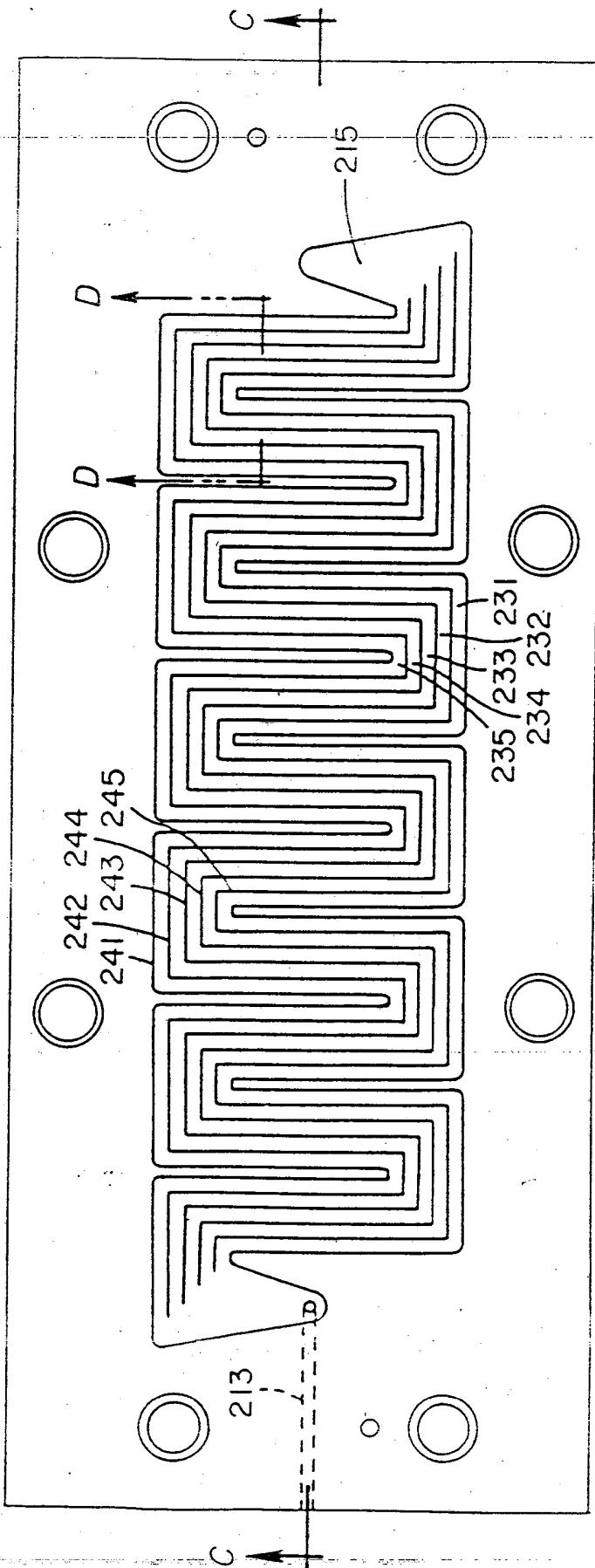
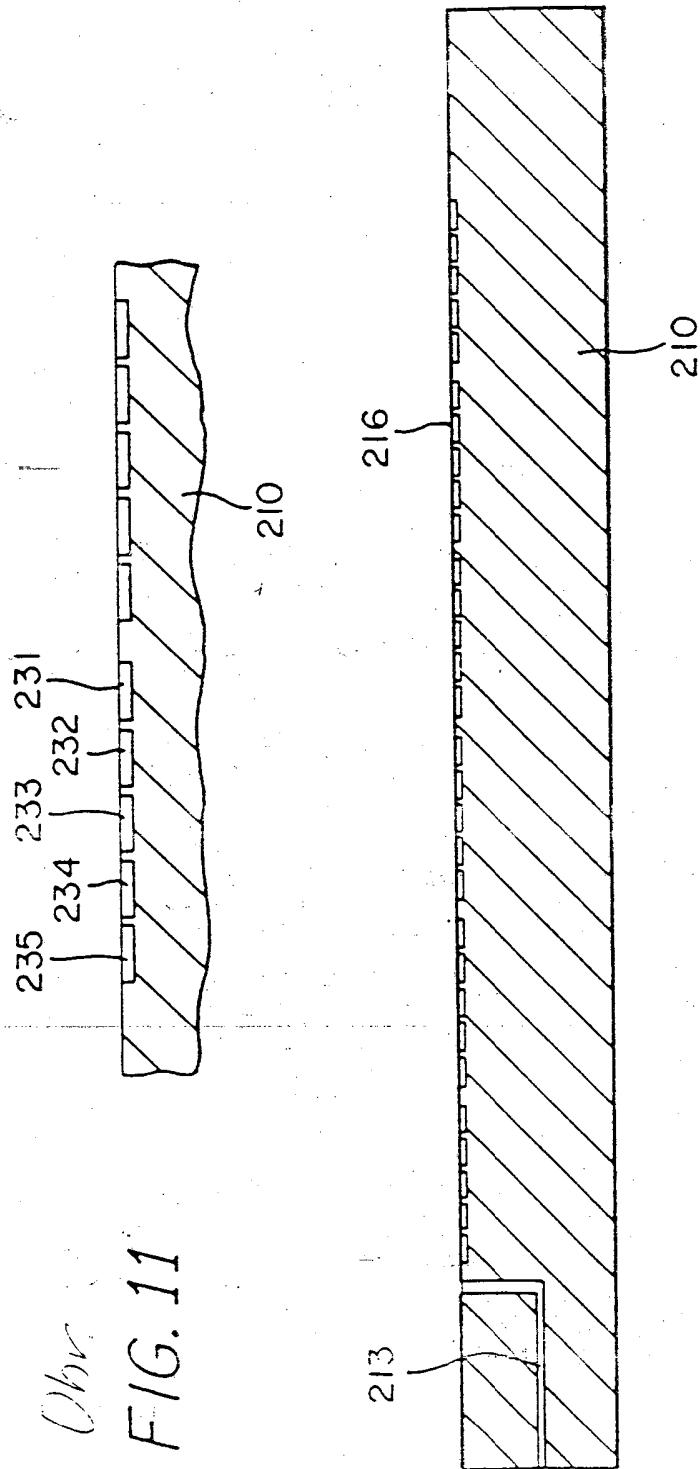


FIG. 9

9/9



Obr.
FIG. 11

Obr.
FIG. 10